IN THE UNITED STATES PATENT AND TRADEMARK OFFICE

In re application of

:

Takeo KANAMORI et al.

Attn: APPLICATION BRANCH

Filed November 18, 2003

Serial No. NEW

Attorney Docket No. 2003-1667A

MICROPHONE DEVICE AND AUDIO PLAYER

CLAIM OF PRIORITY UNDER 35 USC 119

Commissioner for Patents P.O. Box 1450 Alexandria, VA 22313-1450

Sir:

Applicants in the above-entitled application hereby claim the date of priority under the International Convention of Japanese Patent Application No. 2002-333390, filed November 18, 2002, as acknowledged in the Declaration of this application.

A certified copy of said Japanese Patent Application is submitted herewith.

Respectfully submitted,

Takeo KANAMORJ et al.

Nils E. Pedersen

Registration No. 33,145

Attorney for Applicants

NEP/krg Washington, D.C. 20006-1021-Telephone (202) 721-8200 Facsimile (202) 721-8250 November 18, 2003



日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office

出願年月日

Date of Application:

2002年11月18日

出願番号

Application Number:

特願2002-333390

[ST.10/C]:

[JP2002-333390]

出 願 人
Applicant(s):

松下電器産業株式会社

2003年 6月17日

特 許 庁 長 官 Commissioner, Japan Patent Office



【書類名】

特許願

【整理番号】

2022540424

【提出日】

平成14年11月18日

【あて先】

特許庁長官殿

【国際特許分類】

H04R 3/00

【発明者】

【住所又は居所】

大阪府門真市大字門真1006番地 松下電器産業株式

会社内

【氏名】

金森 丈郎

【発明者】

【住所又は居所】

大阪府門真市大字門真1006番地 松下電器産業株式

会社内

【氏名】

河村 岳

【発明者】

【住所又は居所】

大阪府門真市大字門真1006番地 松下電器産業株式

会社内

【氏名】

松岡 智美

【特許出願人】

【識別番号】

000005821

【氏名又は名称】

松下電器産業株式会社

【代理人】

【識別番号】

100097445

【弁理士】

【氏名又は名称】

岩橋 文雄

【選任した代理人】

【識別番号】

100103355

【弁理士】

【氏名又は名称】 坂口 智康

【選任した代理人】

【識別番号】

100109667

【弁理士】

【氏名又は名称】 内藤 浩樹

【手数料の表示】

【予納台帳番号】

011305

【納付金額】

21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】

明細書 1

【物件名】

図面 1

【物件名】

要約書 1

【包括委任状番号】 9809938

【書類名】・明細書

【発明の名称】 マイクロホン装置および再生装置

【特許請求の範囲】

【請求項1】 正面方向にマイクロホン指向性感度を持つ様に向けられた第1 のマイクロホンユニットと、

正面方向にマイクロホン指向性死角方向が向けられた第2のマイクロホンユニットと、

前記第1のマイクロホンユニットからの出力信号と前記第2のマイクロホンユニットからの出力信号を入力として、各入力信号レベルの関係に基づいて、正面方向からの音波が到来したか否かを判定する音声検出手段と、

前記第1のマイクロホンユニットからの出力信号を入力とする適応フィルタ手 段と、

前記第2のマイクロホンユニットからの出力信号から前記適応フィルタ手段からの出力信号を減算する信号減算手段と、

前記音声検出手段からの音声検出結果と前記信号減算手段からの出力信号を入力として、音声が正面から発声された場合に適応フィルタの更新を行うことにより前記第2のマイクロホンからの出力信号において指向性により抑圧される音声の直接波成分の消し残り及び反射によるもれ込む音声信号が前記信号減算手段においてキャンセルするように制御するフィルタ係数更新手段と、

前記第1のマイクロホンユニットからの出力信号を主信号とし、前記信号減算 手段からの出力信号を雑音参照信号として、各信号を入力信号として雑音の抑圧 を行う雑音抑圧手段とを備えることを特徴とするマイクロホン装置。

【請求項2】 前記雑音抑圧手段は、

前記第1のマイクロホンユニットからの出力信号と前記信号減算手段からの出力信号を入力として、それぞれの入力の周波数成分分析結果から雑音抑圧フィルタのフィルタ係数を算出する雑音抑圧フィルタ係数推定手段と、

前記雑音抑圧フィルタ係数推定手段からの係数を反映して、前記第1のマイク ロホンユニットからの出力信号に対してフィルタリングを行う時変係数フィルタ 手段によって、正面方向以外の音を抑圧することを特徴とする請求項1記載のマ イクロホン装置。

【請求項3】 前記雑音抑圧フィルタ係数推定手段は、

前記第1のマイクロホンユニットからの出力信号を入力としてパワスペクトル-を算出する第1の周波数分析手段と、

前記信号減算手段の出力信号を入力として音声信号が除去された雑音信号から 雑音パワスペクトルを算出する第2の周波数分析手段と、

前記第1の周波数分析手段からの出力信号 $X(\omega)$ と前記第2の周波数分析手段からの出力信号 $N1(\omega)$ を入力として、前記音声検出手段が正面方向から音声が到来していないと判定した場合に、 $H(\omega)=X(\omega)/N1(\omega)$ を求めて、 $H(\omega)$ を平均し、平均雑音パワスペクトル比 $Ha(\omega)$ を出力する雑音パワスペクトル比推定手段と、

前記雑音パワスペクトル比推定手段と前記第2の周波数分析手段からの出力信号 Ha(ω)とN1(ω)を各周波数成分毎に乗算し、等化雑音パワスペクトルNx(ω)を出力する信号乗算手段と、

前記第1の周波数分析手段からの出力信号X(ω)と前記信号乗算手段からの出力信号Nx(ω)を入力として雑音抑圧フィルタ係数を算出する係数算出手段とを備えたことを特徴とする請求項2記載のマイクロホン装置。

【請求項4】 正面方向にマイクロホン指向性感度を持つ様に向けられた第1 のマイクロホンユニットと、

正面方向にマイクロホン指向性死角が向けられた第2のマイクロホンユニットと、

前記第1のマイクロホンユニットからの出力信号と前記第2のマイクロホンユニットからの出力信号を入力として、各入力信号のレベルを監視することで、正面方向から音波が到来したか否かを判定する音声検出手段と、

前記第1のマイクロホンユニットからの出力信号を入力とする適応フィルタ手 段と、

前記第2のマイクロホンユニットからの出力信号から前記適応フィルタ手段からの出力信号を減算する信号減算手段と、

前記音声検出手段からの音声検出結果と前記信号減算手段からの出力信号を入

カとして、音声が正面から発声された場合に適応フィルタの更新を行うことにより前記第2のマイクロホンからの出力信号において指向性により抑圧される音声の直接波成分の消し残り及び反射によるもれ込む音声信号が信号減算手段においてキャンセルするように制御するフィルタ係数更新手段と、

前記適応フィルタ手段のフィルタ係数を入力として、話者とマイクロホン装置 の間の反射物の距離を推定する反射物位置推定手段と、

前記反射物位置推定手段からの反射物推定距離から前記第1のマイクロホンユニットが受音している反射波の影響を除去する特性を形成して、前記第1のマイクロホンユニットの出力信号をフィルタリングする反射逆特性フィルタ手段とを備え、反射波の影響による周波数特性歪を除去することを特徴とするマイクロホン装置。

【請求項5】 前記反射物位置推定手段において、反射物距離の判断を前記適応フィルタ手段のフィルタ係数列のうちn番目からm番目のある範囲の振幅最大値を検出し、距離および反射の強さを推定することを特徴とする請求項4記載のマイクロホン装置。

【請求項6】 前記第2のマイクロホンユニットと、前記第1の信号減算手段の間に、適応フィルタの収束条件を満たす為の信号遅延手段が設けられたことを特徴とする請求項1または請求項4に記載のマイクロホン装置。

【請求項7】 前記第1のマイクロホンユニットは正面方向に指向性主軸を向けた単一指向性ユニットであり、前記第2のマイクロホンユニットは正面方向に対して90°方向に指向性主軸を向けた双指向性ユニットであり、互いに接近または接触させて配置することを特徴とする請求項1または請求項4に記載のマイクロホン装置。

【請求項8】 前記第1のマイクロホンユニットからの出力信号と第1のマイクロホンユニットと同一特性の第2のマイクロホンユニットからの出力信号を入力として、正面方向に感度を持つ第1の指向性合成出力と正面方向に感度を持たない第2の指向性合成出力とを出力する指向性合成手段をさらに備え、

前記第1のマイクロホンユニットからの出力信号の代わりに前記第1の指向性 合成出力を用い、前記第2のマイクロホンユニットからの出力信号の代わりに前 記第2の指向性合成出力を用いることを特徴とする請求項1または請求項4に記載のマイクロホン装置。

【請求項9】 前記第2の指向性合成出力は2個のマイクロホンユニットからの出力信号を入力として片方の信号に対して遅延処理を行った後にもう一方の信号レベルと等しい感度特性で差分を取った出力信号とし、

前記第1の指向性合成出力は2個のマイクロホンユニットからの出力信号を入力として片方の信号に対して遅延処理を行った後に一方の信号レベルと等しくない感度特性で差分を取り出力信号とすることを特徴とする請求項8記載のマイクロホン装置。

【請求項10】 前記音声検出手段に対して、検出閾値を入力する検出閾値設定手段を備え、検出閾値によって、正面方向から正負に任意の角度まで、音声であるとみなすかを設定可能とすることで、正面方向からの収音角度範囲を制御できるようにすることを特徴とする請求項1または請求項4に記載のマイクロホン装置。

【請求項11】 任意の角度を設定する角度設定手段と、

前記角度設定手段で指定された角度方向に感度を持つ第1の指向性合成出力と 前記角度設定手段で指定された角度方向に指向性死角方向を持つ第2の指向性合 成出力とを出力する指向性合成手段とをさらに備え、

前記第1のマイクロホンユニットからの出力信号の代わりに前記第1の指向性 合成出力を用い、前記第2のマイクロホンユニットからの出力信号の代わりに前 記第2の指向性合成手段を用いることによって、指定された角度方向の音声を強 調または反射音による周波数歪を抑圧することを特徴とする請求項1または請求 項4に記載のマイクロホン装置。

【請求項12】 カメラ部と、

前記カメラ部で捕えられた画像を表示する画像表示手段と、

前記画像表示手段に映し出された画像の音を強調したい部分を入力する画像位置指定手段とをさらに備え、

前記画像位置指定手段から計算される正面方向からの角度を前記角度設定手段 に指定することにより画像上で指定したポイントの音声を強調することを特徴と する請求項11記載のマイクロホン装置。

【請求項13】 それぞれ異なる方向にマイクロホン指向性が向けられた第1から第nのマイクロホンと、

前記第1から第nのマイクロホンからの出力信号を入力として指向性の再合成 を行い、目的の方向に感度を持つ第1の指向性合成出力と、前記と同じ目的の方 向に指向性死角方向を持つ第2の指向性合成出力の2つの出力信号を出力する指 向性再合成手段と、

前記第1の指向性合成出力と前記第2の指向性合成出力を入力として、各入力信号レベルの関係に基づいて、正面方向からの音波が到来したか否かを判定する音声検出手段と、

前記第1の指向性合成出力を入力とする適応フィルタ手段と、

前記第2の指向性合成出力から前記適応フィルタ手段からの出力信号を減算する信号減算手段と、

前記音声検出手段からの音声検出結果と前記信号減算手段からの出力信号を入力として、音声が正面から発声された場合に適応フィルタの更新を行うことにより前記第2の指向性合成出力において指向性により抑圧される音声の直接波成分の消し残り及び反射によるもれ込む音声信号が前記信号減算手段においてキャンセルするように制御するフィルタ係数更新手段と、

前記第1の指向性合成出力を主信号とし、前記信号減算手段からの出力信号を 雑音参照信号として、各信号を入力信号として雑音の抑圧を行う雑音抑圧手段と を備えることを特徴とするマイクロホン装置。

【請求項14】 それぞれ異なる方向にマイクロホン指向性が向けられた第1から第nのマイクロホンと、

前記第1から第nのマイクロホンからの出力信号を入力として指向性の再合成を行い、目的の方向に感度を持つ第1の指向性合成出力と、前記と同じ目的の方向に指向性死角方向を持つ第2の指向性合成出力の2つの出力信号を出力する指向性再合成手段と、

前記第1の指向性合成出力と前記第2の指向性合成出力を入力として、各入力 信号のレベルを監視することで、正面方向から音波が到来したか否かを判定する 音声検出手段と、

前記第1の指向性合成出力を入力とする適応フィルタ手段と、

前記第2の指向性合成出力から前記適応フィルタ手段からの出力信号を減算する信号減算手段と、

前記音声検出手段からの音声検出結果と前記信号減算手段からの出力信号を入力として、音声が正面から発声された場合に適応フィルタの更新を行うことにより前記第2の指向性合成出力において指向性により抑圧される音声の直接波成分の消し残り及び反射によるもれ込む音声信号が信号減算手段においてキャンセルするように制御するフィルタ係数更新手段と、

前記適応フィルタ手段のフィルタ係数を入力として、話者とマイクロホン装置 の間の反射物の距離を推定する反射物位置推定手段と、

前記反射物位置推定手段からの反射物推定距離から前記第1の指向性合成出力に含まれる目的音の反射波の影響を除去する特性を形成して、前記第1の指向性合成出力をフィルタリングする反射逆特性フィルタ手段とを備え、反射波の影響による周波数特性歪を除去することを特徴とするマイクロホン装置。

【請求項15】 第1のマイクロホンユニットと、

第2のマイクロホンユニットと、

前記第1のマイクロホンユニットからの出力信号と前記第2のマイクロホンユニットからの出力信号を入力として、右チャンネル出力信号と左チャンネル出力信号のステレオ信号を出力するステレオ指向性合成手段と、

前記ステレオ指向性合成手段からの出力信号を入力として、前記右チャンネル 出力信号と前記左チャンネル出力信号を加算して正面方向の感度を強調する第1 の信号加算手段と、

前記ステレオ指向性合成手段からの出力信号を入力として、前記右チャンネル 出力信号と前記左チャンネル出力信号の減算によって正面方向に指向性死角を形 成する第1の信号減算手段と、

前記第1の信号加算手段の出力信号と第1の信号減算手段の出力信号を入力として、各入力信号レベルの関係に基づいて、正面方向からの音波が到来したか否かを判定する音声検出手段と、

前記第1の信号加算手段の出力信号を入力とする適応フィルタ手段と、

前記第1の信号減算手段の出力信号から前記適応フィルタ手段からの出力信号 を減算する第2の信号減算手段と、

前記音声検出手段からの音声検出結果と前記第2の信号減算手段からの出力信号を入力として、音声が正面から発声された場合に適応フィルタの更新を行うことにより前記第1の信号減算手段の出力信号において指向性により抑圧される音声の直接波成分の消し残り及び反射によるもれ込む音声信号が前記第2の信号減算手段においてキャンセルするように制御するフィルタ係数更新手段と、

前記第1の信号加算手段の出力信号を主信号とし、前記第2の信号減算手段からの出力信号を雑音参照信号として、各信号を入力信号として雑音の抑圧を行う 雑音抑圧手段とを備えることを特徴とするマイクロホン装置。

【請求項16】 第1のマイクロホンユニットと、

第2のマイクロホンユニットと、

前記第1のマイクロホンユニットからの出力信号と前記第2のマイクロホンユニットからの出力信号を入力として、右チャンネル出力信号と左チャンネル出力信号のステレオ信号を出力するステレオ指向性合成手段と、

前記ステレオ指向性合成手段からの出力信号を入力として、前記右チャンネル 出力信号と前記左チャンネル出力信号を加算して正面方向の感度を強調する第1 の信号加算手段と、

前記ステレオ指向性合成手段からの出力信号を入力として、前記右チャンネル 出力信号と前記左チャンネル出力信号の減算によって正面方向に指向性死角を形 成する第1の信号減算手段と、

前記第1の信号加算手段の出力信号と第1の信号減算手段の出力信号を入力として、各入力信号のレベルを監視することで、正面方向から音波が到来したか否かを判定する音声検出手段と、

前記第1の信号加算手段の出力信号を入力とする適応フィルタ手段と、

前記第1の信号減算手段の出力信号から前記適応フィルタ手段からの出力信号 を減算する第2の信号減算手段と、

前記音声検出手段からの音声検出結果と前記第2の信号減算手段からの出力信

号を入力として、音声が正面から発声された場合に適応フィルタの更新を行うことにより前記第1の信号減算手段の出力信号において指向性により抑圧される音声の直接波成分の消し残り及び反射によるもれ込む音声信号が前記第2の信号減算手段においてキャンセルするように制御するフィルタ係数更新手段と、

前記適応フィルタ手段のフィルタ係数を入力として、話者とマイクロホン装置 の間の反射物の距離を推定する反射物位置推定手段と、

前記反射物位置推定手段からの反射物推定距離から前記第1の信号加算手段の 出力信号に含まれる目的音の反射波の影響を除去する特性を形成して、前記第1 の信号加算手段の出力信号をフィルタリングする反射逆特性フィルタ手段とを備 え、反射波の影響による周波数特性歪を除去することを特徴とするマイクロホン 装置。

【請求項17】 同一特性の複数のマイクロホンユニットと、

前記同一特性の複数のマイクロホンユニットからの出力信号を入力として右チャンネル出力信号と左チャンネル出力信号のステレオ信号を出力するステレオ指向性合成手段と、

前記ステレオ指向性合成手段からの出力信号を入力として指向性の逆合成を行い前記複数のマイクロホンユニットの出力信号に展開した信号を出力する逆指向性合成手段と、

前記逆指向性合成手段からの出力信号を入力として再度目的の方向に感度を持つ第1の指向性合成出力と前記と同じ目的の方向に指向性死角方向を持つ第2の 指向性合成出力の2つの出力信号を出力する指向性再合成手段と、

前記第1の指向性合成出力と前記第2の指向性合成出力を入力として、各入力信号レベルの関係に基づいて、正面方向からの音波が到来したか否かを判定する音声検出手段と、

前記第1の指向性合成出力を入力とする適応フィルタ手段と、

前記第2の指向性合成出力から前記適応フィルタ手段からの出力信号を減算する信号減算手段と、

前記音声検出手段からの音声検出結果と前記信号減算手段からの出力信号を入力として、音声が正面から発声された場合に適応フィルタの更新を行うことによ

り前記第2の指向性合成出力において指向性により抑圧される音声の直接波成分 の消し残り及び反射によるもれ込む音声信号が前記信号減算手段におけてキャン セルするように制御するフィルタ係数更新手段と、

前記第1の指向性合成出力を主信号とし、前記信号減算手段からの出力信号を 雑音参照信号として、各信号を入力信号として雑音の抑圧を行う雑音抑圧手段と を備えることを特徴とするマイクロホン装置。

【請求項18】 同一特性の複数のマイクロホンユニットと、

前記同一特性の複数のマイクロホンユニットからの出力信号を入力として右チャンネル出力信号と左チャンネル出力信号のステレオ信号を出力するステレオ指向性合成手段と、

前記ステレオ指向性合成手段からの出力信号を入力として指向性の逆合成を行い前記複数のマイクロホンユニットの出力信号に展開した信号を出力する逆指向性合成手段と、

前記逆指向性合成手段からの出力信号を入力として再度目的の方向に感度を持つ第1の指向性合成出力と前記と同じ目的の方向に指向性死角方向を持つ第2の 指向性合成出力の2つの出力信号を出力する指向性再合成手段と、

前記第1の指向性合成出力と前記第2の指向性合成出力を入力として、各入力信号のレベルを監視することで、正面方向から音波が到来したか否かを判定する音声検出手段と、

前記第1の指向性合成出力を入力とする適応フィルタ手段と、

前記第2の指向性合成出力から前記適応フィルタ手段からの出力信号を減算する信号減算手段と、

前記音声検出手段からの音声検出結果と前記信号減算手段からの出力信号を入力として、音声が正面から発声された場合に適応フィルタの更新を行うことにより前記第2の指向性合成出力において指向性により抑圧される音声の直接波成分の消し残り及び反射によるもれ込む音声信号が信号減算手段におけてキャンセルするように制御するフィルタ係数更新手段と、

前記適応フィルタ手段のフィルタ係数を入力として、話者とマイクロホン装置 の間の反射物の距離を推定する反射物位置推定手段と、 前記反射物位置推定手段からの反射物推定距離から前記第1の指向性合成出力 に含まれる目的音の反射波の影響を除去する特性を形成して、前記第1の指向性 合成出力をフィルタリングする反射逆特性フィルタ手段とを備え、反射波の影響 による周波数特性歪を除去することを特徴とするマイクロホン装置。

【請求項19】 ステレオ収音またはマルチチャンネル収音された信号が記録 される音声信号記録手段と、

前記音声信号記録手段に収音されている信号を入力として指向性の再合成を行い、目的の方向に感度を持つ第1の指向性合成出力と、前記と同じ目的の方向に指向性死角方向を持つ第2の指向性合成出力の2つの出力信号を出力する指向性再合成手段と、

前記第1の指向性合成出力と前記第2の指向性合成出力を入力として、各入力信号レベルの関係に基づいて、正面方向からの音波が到来したか否かを判定する音声検出手段と、

前記第1の指向性合成出力を入力とする適応フィルタ手段と、

前記第2の指向性合成出力から前記適応フィルタ手段からの出力信号を減算する信号減算手段と、

前記音声検出手段からの音声検出結果と前記信号減算手段からの出力信号を入力として、音声が正面から発声された場合に適応フィルタの更新を行うことにより前記第2の指向性合成出力において指向性により抑圧される音声の直接波成分の消し残り及び反射によるもれ込む音声信号が前記信号減算手段においてキャンセルするように制御するフィルタ係数更新手段と、

前記第1の指向性合成出力を主信号とし、前記信号減算手段からの出力信号を 雑音参照信号として、各信号を入力信号として雑音の抑圧を行う雑音抑圧手段と

前記雑音抑圧手段の出力信号を再生する再生手段と、を備え正面方向または任意の方向の音を強調できることを特徴とする再生装置。

【請求項20】 ステレオ収音またはマルチチャンネル収音された信号が記録 される音声信号記録手段と、

前記音声信号記録手段に収音されている信号を入力として右チャンネル出力信

号と左チャンネル出力信号のステレオ信号を出力するステレオ指向性合成手段と

前記ステレオ指向性合成手段からの出力信号を入力として指向性の逆合成を行い前記複数のマイクロホンユニットの出力信号に展開した信号を出力する逆指向性合成手段と、

前記逆指向性合成手段からの出力信号を入力として再度目的の方向に感度を持つ第1の指向性合成出力と前記と同じ目的の方向に指向性死角方向を持つ第2の 指向性合成出力の2つの出力信号を出力する指向性再合成手段と、

前記第1の指向性合成出力と前記第2の指向性合成出力を入力として、各入力信号レベルの関係に基づいて、正面方向からの音波が到来したか否かを判定する音声検出手段と、

前記第1の指向性合成出力を入力とする適応フィルタ手段と、

前記第2の指向性合成出力から前記適応フィルタ手段からの出力信号を減算する信号減算手段と、

前記音声検出手段からの音声検出結果と前記信号減算手段からの出力信号を入力として、音声が正面から発声された場合に適応フィルタの更新を行うことにより前記第2の指向性合成出力において指向性により抑圧される音声の直接波成分の消し残り及び反射によるもれ込む音声信号が前記信号減算手段においてキャンセルするように制御するフィルタ係数更新手段と、

前記第1の指向性合成出力を主信号とし、前記信号減算手段からの出力信号を 雑音参照信号として、各信号を入力信号として雑音の抑圧を行う雑音抑圧手段と 、前記雑音抑圧手段の出力信号を再生する再生手段と、

を備え正面方向または任意の方向の音を強調できることを特徴とする再生装置。

【請求項21】 映像及び2チャンネル以上の音声が記録されるビデオ記録手段と、

前記ビデオ記録手段から画像信号と音声信号を再生する再生手段と、

画像信号を表示する画像表示手段と、

前記画像表示手段に映し出された画像の音を強調したい部分を入力する画像位 置指定手段と、 前記画像位置指定手段から計算される正面方向からの角度を指定する角度設定 手段と、

前記ビデオ記録手段から再生された2チャンネル以上の音声信号を入力として 前記角度設定手段の方向に感度を持つ第1の指向性合成出力と前記と同じ目的の 方向に指向性死角方向を持つ第2の指向性合成出力の2つの出力信号を出力する 指向性再合成手段と、

前記第1の指向性合成出力と前記第2の指向性合成出力を入力として、各入力信号レベルの関係に基づいて、正面方向からの音波が到来したか否かを判定する音声検出手段と、

前記第1の指向性合成出力を入力とする適応フィルタ手段と、

前記第2の指向性合成出力から前記適応フィルタ手段からの出力信号を減算する信号減算手段と、

前記音声検出手段からの音声検出結果と前記信号減算手段からの出力信号を入力として、音声が正面から発声された場合に適応フィルタの更新を行うことにより前記第2の指向性合成出力において指向性により抑圧される音声の直接波成分の消し残り及び反射によるもれ込む音声信号が前記信号減算手段においてキャンセルするように制御するフィルタ係数更新手段と、

前記第1の指向性合成出力を主信号とし、前記信号減算手段からの出力信号を 雑音参照信号として、各信号を入力信号として雑音の抑圧を行う雑音抑圧手段と 、前記雑音抑圧手段の出力信号を再生する再生手段とを備え、画像上で指定した ポイントの音声を強調することを特徴とする再生装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】

本発明は、通話、拡声、収録、音声認識、の用途に用いるマイクロホン装置に関するもので、目的の方向の音源を高S/Nおよび反射など音場の影響を受けずに周波数特性の安定した収音をするマイクロホン装置に関するものである。または、ビデオムービーの様な記録された映像および音声に対して、再生時に目的の音を抽出するための再生装置に関するものである。

[0002].

【従来の技術】

従来のマイクロホン装置の構成について図23から図25を用いて説明する。

[0003]

図23は、従来例1のマイクロホン装置の例(例えば、非特許文献1参照)を示すもので、1010は第1のマイクロホン、1020は第2のマイクロホン、1030は、第1のマイクロホン1010からの出力信号と第2のマイクロホン1020からの出力信号を加算する信号加算手段、1031は第1のマイクロホン1010からの出力信号を加算する信号加算手段、1031は第1のマイクロホン1010からの出力信号から第2のマイクロホン1020からの出力信号を減算する第1の信号減算手段、1050は信号加算手段1030からの出力信号を1/2倍する信号増幅手段、1060は第1の信号減算手段1031からの出力信号を入力として適応フィルタによるフィルタリング結果を出力する適応フィルタ手段、1062は信号増幅手段1050からの出力から適応フィルタ手段1060からの出力信号の減算を行いマイクロホン装置の出力とする第2の信号減算手段で、適応フィルタ1060は第2の信号減算手段からの出力信号と第1の信号減算手段1031からの出力信号をもとにフィルタ係数の学習を行うものである。

[0004]

以下、従来例1のマイクロホン装置について動作を説明する。第1の信号加算手段の出力は近接した第1と第2のマイクロホンユニット1、2からの出力を加算することにより、指向性としてはユニット間隔より十分長い波長については、ほぼ第1または第2のマイクロホンユニットからの出力信号と等しく、正面からの信号については同位相で加算され振幅が2倍となるため後段の信号増幅手段1050でレベルの正規化が行われ、主信号が得られる。また、第1の信号減算手段1031では、正面方向に対して指向性主軸が90度方向に向いた双指向特性が得られ、正面方向に対しては指向性の死角(すなわち、指向性の最小感度方向)が得られる。よって第1の信号減算手段1031からの出力信号は正面方向の音を取らない雑音参照信号となり、後段の適応フィルタ手段1060は、信号増幅手段1050からの主信号と第1の信号減算手段1031からの雑音参照信号

によって、正面方向以外から到来するある一方向の雑音源に対して自動的に指向性の死角を形成する適応指向性を実現するものである。

[0005]

次に、図24は、従来例2のマイクロホン装置の例(例えば、特許文献1参照) を示すもので、1010は第1のマイクロホンユニット、1020は第2のマイ クロホンユニット、1040は第2のマイクロホンユニット1020からの出力 信号を入力として適応フィルタによるフィルタリング結果を出力する第1の適応 フィルタ手段、1041は第1のマイクロホンユニット1010からの出力信号 を遅延させる第1の信号遅延手段、1042は第1の信号遅延手段1041の出 力信号から第1の適応フィルタ手段1040の出力信号を減算する第1の信号減 算手段で、第1の適応フィルタ手段1040は、第1の信号減算手段1042か らの出力信号と第2のマイクロホンユニット1020からの出力信号をもとにフ ィルタ係数の学習を行う。1061は第1の信号遅延手段1041からの出力信 号に対して遅延を与える第2の信号遅延手段、1060は、第1の信号減算手段 1042からの出力信号を入力として適応フィルタによるフィルタリング結果を 出力する第2の適応フィルタ手段、1062は、第2の信号遅延手段1061の 出力信号から第2の適応フィルタ手段の出力信号を減算してマイクロホン装置の 出力とする第2の信号減算手段で、第2の適応フィルタ手段1060は、第2の 信号減算手段1062からの出力信号と第1の信号減算手段からの出力信号をも とにフィルタ係数の学習を行う。

[0006]

以下、従来例2のマイクロホン装置について動作を説明する。従来例2における第1の適応フィルタ手段1040と第1の信号遅延手段1041と第1の信号減算手段1042の動作は、第1と第2のマイクロホンユニット1010、1020に到来した音波に対してキャンセル動作を行い、第1の信号減算手段1042からの出力が第2の適応フィルタ手段1060に対する雑音参照信号となり、従来例1で双指向性の指向性合成を行っている図23の減算手段1031と図24の第1の信号減算手段からの出力信号は同様の目的の出力で、従来例1が固定指向性であるのに対して、本例は適応フィルタを用いているところが異なる。

[0007]

図25は、従来例3のマイクロホン装置の例(例えば、非特許文献2参照)を示すもので、1011は正面方向に指向性主軸を向けた第1の単一指向性マイクロホンユニット、1012は背面方向に指向性主軸を向けた第2の単一指向性マイクロホンユニット、1070は第1の単一指向性マイクロホンユニットからの出力信号を入力として周波数スペクトルを求める第1のFFT手段、1080は第2の単一指向性マイクロホンユニットからの出力信号を入力として周波数スペクトルを求める第2のFFT手段、1090は第1と第2のFFT手段1070、1080からの出力信号を入力として、第1のFFT手段1070からの信号スペクトルから第2のFFT手段からの信号スペクトルをパワスペクトル領域で減算して目的信号のスペクトルを出力する2入力型スペクトルサブトラクション手段、2000は2入力型スペクトルサブトラクション手段からの出力信号を入力として音声認識を行う音声認識手段である。

[0008]

以下、従来例3のマイクロホン装置について動作を説明する。従来例3において、第1の単一指向性マイクロホンユニット1011は正面方向の目的音を収音する指向特性、第2の単一指向性マイクロホンユニット1012は主として雑音を収音する指向特性となり、主信号m1と雑音参照信号m2が得られる。第1と第2のFFT手段1070と1080では、主信号m1と雑音参照信号m2のスペクトルが求められる。2入力型スペクトルサブトラクション手段1090では、主信号のパワスペクトルから雑音参照信号のパワスペクトルが減算され信号成分のパワスペクトルが推定される。1入力型のスペクトルサブトラクション法と異なるところは、1入力型は、目的音が到来していない時間区間に雑音が定常であることを仮定して雑音スペクトルを推定しているため、定常雑音の抑圧のみ可能である。しかし、従来例3の構成によれば、雑音スペクトルが第2の単一指向性マイクロホンユニット1012側の信号から常に得られるため、非定常な雑音の抑圧が可能になる。このようにして、定常だけでなく非定常な雑音も抑圧することで、後段の音声認識手段2000の音声認識率を改善することができる。参照文献では音声認識用途で記されているが、最終段で1FFTをして時間信号に

戻し、フレームオーバーラップをさせながら波形信号にすることで、マイクロホン装置とすることも可能である。

[0009] •

【特許文献1】

特許第3084833号公報

【非特許文献1】

Griffiths and Jim adaptive beamfor mer, Widrow, 「ADAPTIVE SIGNAL PROCESSIN」, p. 414, 419, 423

【非特許文献2】

中台、管村、中津:「2入力による雑音除去手法を用いた自動車内の音声認識」、電子情報通信学会技術研究報告,SP89-81,pp.41-48(1989)

[0010]

【発明が解決しようとする課題】

しかしながら、上記のような従来例1の構成では、ある一方向から騒音が到来 する場合には大きな雑音抑圧効果が得られるが、実際の騒音環境下においては、 同時に様々な方向に騒音源が存在し、従来から用いられている単一指向性の性能 と同等の雑音抑圧効果しか得られないことが多い。

[0011]

また、従来例2の構成では、雑音参照信号を第1の適応フィルタを用いて得ているが、実環境において安定に動作させるためには、話者からの音声が周囲の騒音より十分に大きなときにのみ第1の適応フィルタを学習させて目的音源方向に対する学習動作が必要であるが、収束が完了するまで効果が得られないのと、騒音環境下で収束が困難となる問題点、および、従来例1と同様の複数の騒音源に対応できないと言う問題点を持っている。また、従来例2の目的は、ユニット信号の間に相関性のない風雑音を抑圧する目的で発明されているため、目的音の方向を限定できず、最も大きな音が到来した方向が目的音となり、特定の方向の音を強調して収音するには課題がある。

[0012]

また、従来例3の構成は、主信号と雑音参照信号を用いて、パワスペクトルにおいてスペクトル減算法を用いて雑音を抑圧する方式で、複数方向の雑音源が存在する場合でも同時に雑音を抑圧できる方法であるが、この方法は、雑音参照信号の方に目的音が微小に混入した場合でも、処理後の音声に大きな音質面の問題が発生したり、目的音自体が打ち消されたりする課題が存在する。実際の音場では、単一指向性の指向性死角を目的音方向に向けても、反射波が回り込んで混入したり、指向性の死角が無限大の減推量ではなく通常のマイクロホンは、10から15db程度の減推量であるため、これらの問題が大きく出る。またスペクトル減算法の場合フレーム処理による処理遅延が発生し、同時通話や拡声など用途では処理遅延の問題も持っている。

[0013]

また、これら従来例では、目的音以外の騒音という加法性雑音の抑圧に主眼を置いているが、目的音からの直接波に壁、机や床などの反射面からの反射波が加わり周波数特性が歪む乗法性雑音の除去ができず、実際に使用する音場の反射などの影響で周波数特性が歪み、特に音声認識などの用途では、認識時のマッチングに不整合を発生するという誤認識の原因を解決することができなかった。

[0014]

本発明は、このような従来の問題点に鑑みてなされたものであって、ワンポイント収音のマイクロホン装置において、実使用環境の騒音下でも安定に動作し、目的音方向の信号のみを強調する定常および非定常雑音の抑圧と、反射音などの影響で歪む周波数特性を自動的に補正し、処理遅延の少ないマイクロホン装置を実現し、通話、拡声、収録、音声認識などに用いることを目的とする。また、同様の処理方法により再生装置の再生信号から目的の音を抽出する装置を実現することを目的とする。

[0015]

【課題を解決するための手段】

上記課題を解決するために本発明のマイクロホン装置は、正面方向にマイクロホン指向性感度を持つ様に向けられた第1のマイクロホンユニットと、正面方向

にマイクロホン指向性死角方向が向けられた第2のマイクロホンユニットと、前 記第1のマイクロホンユニットからの出力信号と前記第2のマイクロホンユニットからの出力信号を入力として、各入力信号レベルの関係に基づいて、正面方向 からの音波が到来したか否かを判定する音声検出手段と、前記第1のマイクロホ ンユニットからの出力信号を入力とする適応フィルタ手段と、前記第2のマイク ロホンユニットからの出力信号から前記適応フィルタ手段からの出力信号を減算 する信号減算手段と、前記音声検出手段からの音声検出結果と前記信号減算手段 からの出力信号を入力として、音声が正面から発声された場合に適応フィルタの 更新を行うことにより前記第2のマイクロホンからの出力信号において指向性に より抑圧される音声の直接波成分の消し残り及び反射によるもれ込む音声信号が 前記信号減算手段においてキャンセルするように制御するフィルタ係数更新手段 と、前記第1のマイクロホンユニットからの出力信号を主信号とし、前記信号減 算手段からの出力信号を雑音参照信号として、各信号を入力信号として雑音の抑 圧を行う雑音抑圧手段とを備えることを特徴とするものである。

[0016]

上記課題を解決するために本発明のマイクロホン装置は、前記雑音抑圧手段は、前記第1のマイクロホンユニットからの出力信号と前記信号減算手段からの出力信号を入力として、それぞれの入力の周波数成分分析結果から雑音抑圧フィルタのフィルタ係数を算出する雑音抑圧フィルタ係数推定手段と、前記雑音抑圧フィルタ係数推定手段からの係数を反映して、前記第1のマイクロホンユニットからの出力信号に対してフィルタリングを行う時変係数フィルタ手段によって、正面方向以外の音を抑圧することを特徴とするものである。

[0017]

上記課題を解決するために本発明のマイクロホン装置は、前記雑音抑圧フィルタ係数推定手段は、前記第1のマイクロホンユニットからの出力信号を入力としてパワスペクトルを算出する第1の周波数分析手段と、前記第1の信号減算手段の出力信号を入力として音声信号が除去された雑音信号から雑音パワスペクトルを算出する第2の周波数分析手段と、前記第1の周波数分析手段からの出力信号 X(ω)と前記第2の周波数分析手段からの出力信号N1(ω)を入力として、

前記音声検出手段が正面方向から音声が到来していないと判定した場合に、 $H(\omega) = X(\omega) / N1(\omega)$ を求めて、 $H(\omega)$ を平均し、平均雑音パワスペクトル比日 $A(\omega)$ を出力する雑音パワスペクトル比推定手段と、前記雑音パワスペクトル比推定手段と前記第2の周波数分析手段からの出力信号 $A(\omega)$ とN $A(\omega)$ を各周波数成分毎に乗算し、等化雑音パワスペクトルN $A(\omega)$ を出力する信号乗算手段と、前記第1の周波数分析手段からの出力信号 $A(\omega)$ と前記信号乗算手段からの出力信号 $A(\omega)$ と前記信号乗算手段からの出力信号 $A(\omega)$ を入力として雑音抑圧フィルタ係数を算出する係数算出手段とを備えたことを特徴とするものである。

[0018]

上記課題を解決するために本発明のマイクロホン装置は、正面方向にマイクロ ホン指向性感度を持つ様に向けられた第1のマイクロホンユニットと、正面方向 にマイクロホン指向性死角が向けられた第2のマイクロホンユニットと、前記第 1のマイクロホンユニットからの出力信号と前記第2のマイクロホンユニットか らの出力信号を入力として、各入力信号のレベルを監視することで、正面方向か ら音波が到来したか否かを判定する音声検出手段と、前記第1のマイクロホンユ ニットからの出力信号を入力とする適応フィルタ手段と、前記第2のマイクロホ ンユニットからの出力信号から前記適応フィルタ手段からの出力信号を減算する 信号減算手段と、前記音声検出手段からの音声検出結果と前記信号減算手段から の出力信号を入力として、音声が正面から発声された場合に適応フィルタの更新 を行うことにより前記第2のマイクロホンからの出力信号において指向性により 抑圧される音声の直接波成分の消し残り及び反射によるもれ込む音声信号が信号 減算手段においてキャンセルするように制御するフィルタ係数更新手段と、前記 適応フィルタ手段のフィルタ係数を入力として、話者とマイクロホン装置の間の・ 反射物の距離を推定する反射物位置推定手段と、前記反射物位置推定手段からの 反射物推定距離から前記第1のマイクロホンユニットが受音している反射波の影 響を除去する特性を形成して、前記第1のマイクロホンユニットの出力信号をフ ィルタリングする反射逆特性フィルタ手段とを備え、反射波の影響による周波数 特性歪を除去することを特徴とするものである。

[0019]

上記課題を解決するために本発明のマイクロホン装置は、前記反射物位置推定 手段において、反射物距離の判断を前記適応フィルタ手段のフィルタ係数列のう ちn番目からm番目のある範囲の振幅最大値を検出し、距離および反射の強さを 推定することを特徴とするものである。

[0020]

上記課題を解決するために本発明のマイクロホン装置は、前記第2のマイクロホンユニットと、前記第1の信号減算手段の間に、適応フィルタの収束条件を満たす為の信号遅延手段が設けられたことを特徴とするものである。

[0021]

上記課題を解決するために本発明のマイクロホン装置は、前記第1のマイクロホンユニットは正面方向に指向性主軸を向けた単一指向性ユニットであり、前記第2のマイクロボンユニットは正面方向に対して90°方向に指向性主軸を向けた双指向性ユニットであり、互いに接近または接触させて配置することを特徴とするものである。

[0022]

上記課題を解決するために本発明のマイクロホン装置は、前記第1のマイクロホンユニットからの出力信号と第1のマイクロホンユニットと同一特性の第2のマイクロホンユニットからの出力信号を入力として、正面方向に感度を持つ第1の指向性合成出力と正面方向に感度を持たない第2の指向性合成出力とを出力する指向性合成手段をさらに備え、前記第1のマイクロホンユニットからの出力信号の代わりに前記第1の指向性合成出力を用い、前記第2のマイクロホンユニットからの出力信号の代わりに前記第2の指向性合成出力を用いることを特徴とするものである。

[0023]

上記課題を解決するために本発明のマイクロホン装置は、前記第2の指向性合成出力は2個のマイクロホンユニットからの出力信号を入力として片方の信号に対して遅延処理を行った後にもう一方の信号レベルと等しい感度特性で差分を取った出力信号とし、前記第1の指向性合成出力は2個のマイクロホンユニットからの出力信号を入力として片方の信号に対して遅延処理を行った後に一方の信号

レベルと等しくない感度特性で差分を取り出力信号とすることを特徴とするもの である。

[0024]

上記課題を解決するために本発明のマイクロホン装置は、前記音声検出手段に対して、検出閾値を入力する検出閾値設定手段を備え、検出閾値によって、正面方向から正負に任意の角度まで、音声であるとみなすかを設定可能とすることで、正面方向からの収音角度範囲を制御できるようにすることを特徴とするものである。

[0025]

上記課題を解決するために本発明のマイクロホン装置は、任意の角度を設定する角度設定手段と、前記角度設定手段で指定された角度方向に感度を持つ第1の指向性合成出力と前記角度設定手段で指定された角度方向に指向性死角方向を持つ第2の指向性合成出力とを出力する指向性合成手段とをさらに備え、前記第1のマイクロホンユニットからの出力信号の代わりに前記第1の指向性合成出力を用い、前記第2のマイクロホンユニットからの出力信号の代わりに前記第2の指向性合成手段を用いることによって、指定された角度方向の音声を強調または反射音による周波数歪を抑圧することを特徴とするものである。

[0026]

上記課題を解決するために本発明のマイクロホン装置は、カメラ部と、前記カメラ部で捕えられた画像を表示する画像表示手段と、前記画像表示手段に映し出された画像の音を強調したい部分を入力する画像位置指定手段とをさらに備え、前記画像位置指定手段から計算される正面方向からの角度を前記角度設定手段に指定することにより画像上で指定したポイントの音声を強調することを特徴とするものである。

[0027]

上記課題を解決するために本発明のマイクロホン装置は、それぞれ異なる方向 にマイクロホン指向性が向けられた第1から第nのマイクロホンと、前記第1か ら第nのマイクロホンからの出力信号を入力として指向性の再合成を行い、目的 の方向に感度を持つ第1の指向性合成出力と、前記と同じ目的の方向に指向性死 角方向を持つ第2の指向性合成出力の2つの出力信号を出力する指向性再合成手段と、前記第1の指向性合成出力と前記第2の指向性合成出力を入力として、各入力信号レベルの関係に基づいて、正面方向からの音波が到来したか否かを判定する音声検出手段と、前記第1の指向性合成出力を入力とする適応フィルタ手段と、前記第2の指向性合成出力から前記適応フィルタ手段からの出力信号を減算する信号減算手段と、前記音声検出手段からの音声検出結果と前記信号減算手段からの出力信号を入力として、音声が正面から発声された場合に適応フィルタの更新を行うことにより前記第2の指向性合成出力において指向性により抑圧される音声の直接波成分の消し残り及び反射によるもれ込む音声信号が前記信号減算手段においてキャンセルするように制御するフィルタ係数更新手段と、前記第1の指向性合成出力を主信号とし、前記信号減算手段からの出力信号を雑音参照信号として、各信号を入力信号として雑音の抑圧を行う雑音抑圧手段とを備えることを特徴とするものである。

[0028]

上記課題を解決するために本発明のマイクロホン装置は、それぞれ異なる方向にマイクロホン指向性が向けられた第1から第nのマイクロホンと、前記第1から第nのマイクロホンからの出力信号を入力として指向性の再合成を行い、目的の方向に感度を持つ第1の指向性合成出力と、前記と同じ目的の方向に指向性死角方向を持つ第2の指向性合成出力の2つの出力信号を出力する指向性再合成手段と、前記第1の指向性合成出力と前記第2の指向性合成出力を入力として、各入力信号のレベルを監視することで、正面方向から音波が到来したか否かを判定する音声検出手段と、前記第1の指向性合成出力を入力とする適応フィルタ手段と、前記第2の指向性合成出力から前記適応フィルタ手段からの出力信号を減算する信号減算手段と、前記音声検出手段からの音声検出結果と前記信号減算手段からの出力信号を入力として、音声が正面から発声された場合に適応フィルタの更新を行うことにより前記第2の指向性合成出力において指向性により抑圧される音声の直接波成分の消し残り及び反射によるもれ込む音声信号が信号減算手段においてキャンセルするように制御するフィルタ係数更新手段と、前記適応フィルタ手段のフィルタ係数を入力として、話者とマイクロホン装置の間の反射物の

距離を推定する反射物位置推定手段と、前記反射物位置推定手段からの反射物推 定距離から前記第1の指向性合成出力に含まれる目的音の反射波の影響を除去す る特性を形成して、前記第1の指向性合成出力をフィルタリングする反射逆特性 フィルタ手段とを備え、反射波の影響による周波数特性歪を除去することを特徴 とするものである。

[0029]

上記課題を解決するために本発明のマイクロホン装置は、第1のマイクロホン ユニットと、第2のマイクロホンユニットと、前記第1のマイクロホンユニット からの出力信号と前記第2のマイクロホンユニットからの出力信号を入力として 、右チャンネル出力信号と左チャンネル出力信号のステレオ信号を出力するステ レオ指向性合成手段と、前記ステレオ指向性合成手段からの出力信号を入力とし て、前記右チャンネル出力信号と前記左チャンネル出力信号を加算して正面方向 の感度を強調する第1の信号加算手段と、前記ステレオ指向性合成手段からの出 力信号を入力として、前記右チャンネル出力信号と前記左チャンネル出力信号の 減算によって正面方向に指向性死角を形成する第1の信号減算手段と、前記第1 の信号加算手段の出力信号と第1の信号減算手段の出力信号を入力として、各入 力信号レベルの関係に基づいて、正面方向からの音波が到来したか否かを判定す る音声検出手段と、前記第1の信号加算手段の出力信号を入力とする適応フィル タ手段と、前記第1の信号減算手段の出力信号から前記適応フィルタ手段からの 出力信号を減算する第2の信号減算手段と、前記音声検出手段からの音声検出結 果と前記第2の信号減算手段からの出力信号を入力として、音声が正面から発声 された場合に適応フィルタの更新を行うことにより前記第1の信号減算手段の出 力信号において指向性により抑圧される音声の直接波成分の消し残り及び反射に よるもれ込む音声信号が前記第2の信号減算手段においてキャンセルするように 制御するフィルタ係数更新手段と、前記第1の信号加算手段の出力信号を主信号 とし、前記第2の信号減算手段からの出力信号を雑音参照信号として、各信号を 入力信号として雑音の抑圧を行う雑音抑圧手段とを備えることを特徴とするもの である。

[0030]

上記課題を解決するために本発明のマイクロホン装置は、第1のマイクロホン ユニットと、第2のマイクロホンユニットと、前記第1のマイクロホンユニット からの出力信号と前記第2のマイクロホンユニットからの出力信号を入力として 、右チャンネル出力信号と左チャンネル出力信号のステレオ信号を出力するステ レオ指向性合成手段と、前記ステレオ指向性合成手段からの出力信号を入力とし て、前記右チャンネル出力信号と前記左チャンネル出力信号を加算して正面方向 の感度を強調する第1の信号加算手段と、前記ステレオ指向性合成手段からの出 力信号を入力として、前記右チャンネル出力信号と前記左チャンネル出力信号の 減算によって正面方向に指向性死角を形成する第1の信号減算手段と、前記第1 の信号加算手段の出力信号と第1の信号減算手段の出力信号を入力として、各入 力信号のレベルを監視することで、正面方向から音波が到来したか否かを判定す る音声検出手段と、前記第1の信号加算手段の出力信号を入力とする適応フィル タ手段と、前記第1の信号減算手段の出力信号から前記適応フィルタ手段からの 出力信号を減算する第2の信号減算手段と、前記音声検出手段からの音声検出結 果と前記第2の信号減算手段からの出力信号を入力として、音声が正面から発声 された場合に適応フィルタの更新を行うことにより前記第1の信号減算手段の出 力信号において指向性により抑圧される音声の直接波成分の消し残り及び反射に よるもれ込む音声信号が前記第2の信号減算手段においてキャンセルするように 制御するフィルタ係数更新手段と、前記適応フィルタ手段のフィルタ係数を入力 として、話者とマイクロホン装置の間の反射物の距離を推定する反射物位置推定 手段と、前記反射物位置推定手段からの反射物推定距離から前記第1の信号加算 手段の出力信号に含まれる目的音の反射波の影響を除去する特性を形成して、前 記第1の信号加算手段の出力信号をフィルタリングする反射逆特性フィルタ手段 とを備え、反射波の影響による周波数特性歪を除去することを特徴とするもので ある。

[0031]

上記課題を解決するために本発明のマイクロホン装置は、同一特性の複数のマイクロホンユニットと、前記同一特性の複数のマイクロホンユニットからの出力信号を入力として右チャンネル出力信号と左チャンネル出力信号のステレオ信号

を出力するステレオ指向性合成手段と、前記ステレオ指向性合成手段からの出力 信号を入力として指向性の逆合成を行い前記複数のマイクロホンユニットの出力 信号に展開した信号を出力する逆指向性合成手段と、前記逆指向性合成手段から の出力信号を入力として再度目的の方向に感度を持つ第1の指向性合成出力と前 記と同じ目的の方向に指向性死角方向を持つ第2の指向性合成出力の2つの出力 信号を出力する指向性再合成手段と、前記第1の指向性合成出力と前記第2の指 向性合成出力を入力として、各入力信号レベルの関係に基づいて、正面方向から の音波が到来したか否かを判定する音声検出手段と、前記第1の指向性合成出力 を入力とする適応フィルタ手段と、前記第2の指向性合成出力から前記適応フィ ルタ手段からの出力信号を減算する信号減算手段と、前記音声検出手段からの音 声検出結果と前記信号減算手段からの出力信号を入力として、音声が正面から発 声された場合に適応フィルタの更新を行うことにより前記第2の指向性合成出力 において指向性により抑圧される音声の直接波成分の消し残り及び反射によるも れ込む音声信号が前記信号減算手段におけてキャンセルするように制御するフィ ルタ係数更新手段と、前記第1の指向性合成出力を主信号とし、前記信号減算手 段からの出力信号を雑音参照信号として、各信号を入力信号として雑音の抑圧を 行う雑音抑圧手段とを備えることを特徴とするものである。

[0032]

上記課題を解決するために本発明のマイクロホン装置は、同一特性の複数のマイクロホンユニットと、前記同一特性の複数のマイクロホンユニットからの出力信号を入力として右チャンネル出力信号と左チャンネル出力信号のステレオ信号を出力するステレオ指向性合成手段と、前記ステレオ指向性合成手段からの出力信号を入力として指向性の逆合成を行い前記複数のマイクロホンユニットの出力信号に展開した信号を出力する逆指向性合成手段と、前記逆指向性合成手段からの出力信号を入力として再度目的の方向に感度を持つ第1の指向性合成出力と前記と同じ目的の方向に指向性死角方向を持つ第2の指向性合成出力の2つの出力信号を出力する指向性再合成手段と、前記第1の指向性合成出力と前記第2の指向性合成出力を入力として、各入力信号のレベルを監視することで、正面方向から音波が到来したか否かを判定する音声検出手段と、前記第1の指向性合成出力

を入力とする適応フィルタ手段と、前記第2の指向性合成出力から前記適応フィルタ手段からの出力信号を減算する信号減算手段と、前記音声検出手段からの音声検出結果と前記信号減算手段からの出力信号を入力として、音声が正面から発声された場合に適応フィルタの更新を行うことにより前記第2の指向性合成出力において指向性により抑圧される音声の直接波成分の消し残り及び反射によるもれ込む音声信号が信号減算手段におけてキャンセルするように制御するフィルタ係数更新手段と、前記適応フィルタ手段のフィルタ係数を入力として、話者とマイクロホン装置の間の反射物の距離を推定する反射物位置推定手段と、前記反射物位置推定手段からの反射物推定距離から前記第1の指向性合成出力に含まれる目的音の反射波の影響を除去する特性を形成して、前記第1の指向性合成出力をフィルタリングする反射逆特性フィルタ手段とを備え、反射波の影響による周波数特性歪を除去することを特徴とするものである。

[0033]

上記課題を解決するために本発明の再生装置は、ステレオ収音またはマルチチ ャンネル収音された信号が記録される音声信号記録手段と、前記音声信号記録手 段に収音されている信号を入力として指向性の再合成を行い、目的の方向に感度 を持つ第1の指向性合成出力と、前記と同じ目的の方向に指向性死角方向を持つ 第2の指向性合成出力の2つの出力信号を出力する指向性再合成手段と、前記第 1の指向性合成出力と前記第2の指向性合成出力を入力として、各入力信号レベ ルの関係に基づいて、正面方向からの音波が到来したか否かを判定する音声検出 手段と、前記第1の指向性合成出力を入力とする適応フィルタ手段と、前記第2 の指向性合成出力から前記適応フィルタ手段からの出力信号を減算する信号減算 手段と、前記音声検出手段からの音声検出結果と前記信号減算手段からの出力信 号を入力として、音声が正面から発声された場合に適応フィルタの更新を行うこ とにより前記第2の指向性合成出力において指向性により抑圧される音声の直接 波成分の消し残り及び反射によるもれ込む音声信号が前記信号減算手段において キャンセルするように制御するフィルタ係数更新手段と、前記第1の指向性合成 出力を主信号とし、前記信号減算手段からの出力信号を雑音参照信号として、各 信号を入力信号として雑音の抑圧を行う雑音抑圧手段と、前記雑音抑圧手段の出 力信号を再生する再生手段と、を備え正面方向または任意の方向の音を強調できることを特徴とするものである。

[0034]

上記課題を解決するために本発明の再生装置は、ステレオ収音またはマルチチ ャンネル収音された信号が記録される音声信号記録手段と、前記音声信号記録手 段に収音されている信号を入力として右チャンネル出力信号と左チャンネル出力 信号のステレオ信号を出力するステレオ指向性合成手段と、前記ステレオ指向性 合成手段からの出力信号を入力として指向性の逆合成を行い前記複数のマイクロ ホンユニットの出力信号に展開した信号を出力する逆指向性合成手段と、前記逆 指向性合成手段からの出力信号を入力として再度目的の方向に感度を持つ第1の 指向性合成出力と前記と同じ目的の方向に指向性死角方向を持つ第2の指向性合 成出力の2つの出力信号を出力する指向性再合成手段と、前記第1の指向性合成 出力と前記第2の指向性合成出力を入力として、各入力信号レベルの関係に基づ いて、正面方向からの音波が到来したか否かを判定する音声検出手段と、前記第 1の指向性合成出力を入力とする適応フィルタ手段と、前記第2の指向性合成出 力から前記適応フィルタ手段からの出力信号を減算する信号減算手段と、前記音 声検出手段からの音声検出結果と前記信号減算手段からの出力信号を入力として 、音声が正面から発声された場合に適応フィルタの更新を行うことにより前記第 2の指向性合成出力において指向性により抑圧される音声の直接波成分の消し残 り及び反射によるもれ込む音声信号が前記信号減算手段においてキャンセルする ように制御するフィルタ係数更新手段と、前記第1の指向性合成出力を主信号と し、前記信号減算手段からの出力信号を雑音参照信号として、各信号を入力信号 として雑音の抑圧を行う雑音抑圧手段と、前記雑音抑圧手段の出力信号を再生す る再生手段と、を備え正面方向または任意の方向の音を強調できることを特徴と するものである。

[0035]

上記課題を解決するために本発明の再生装置は、映像及び2チャンネル以上の 音声が記録されるビデオ記録手段と、前記ビデオ記録手段から画像信号と音声信 号を再生する再生手段と、画像信号を表示する画像表示手段と、前記画像表示手 段に映し出された画像の音を強調したい部分を入力する画像位置指定手段と、前 記画像位置指定手段から計算される正面方向からの角度を指定する角度設定手段 と、前記ビデオ記録手段から再生された2チャンネル以上の音声信号を入力とし て前記角度設定手段の方向に感度を持つ第1の指向性合成出力と前記と同じ目的 の方向に指向性死角方向を持つ第2の指向性合成出力の2つの出力信号を出力す る指向性再合成手段と、前記第1の指向性合成出力と前記第2の指向性合成出力 を入力として、各入力信号レベルの関係に基づいて、正面方向からの音波が到来 したか否かを判定する音声検出手段と、前記第1の指向性合成出力を入力とする 適応フィルタ手段と、前記第2の指向性合成出力から前記適応フィルタ手段から の出力信号を減算する信号減算手段と、前記音声検出手段からの音声検出結果と 前記信号減算手段からの出力信号を入力として、音声が正面から発声された場合 に適応フィルタの更新を行うことにより前記第2の指向性合成出力において指向 性により抑圧される音声の直接波成分の消し残り及び反射によるもれ込む音声信 号が前記信号減算手段においてキャンセルするように制御するフィルタ係数更新 手段と、前記第1の指向性合成出力を主信号とし、前記信号減算手段からの出力 信号を雑音参照信号として、各信号を入力信号として雑音の抑圧を行う雑音抑圧 手段と、前記雑音抑圧手段の出力信号を再生する再生手段とを備え、画像上で指 定したポイントの音声を強調することを特徴とするものである。

[0036]

上記構成によれば、従来の雑音参照信号には反射波などの影響により雑音参照信号に目的音が混入したり、雑音参照信号を得る手段として適応フィルタのみを用いた場合に騒音環境下での動作安定性の課題に対し、騒音環境下においても確実に動作するマイクロホン指向特性で、目的音とそれ以外の騒音の分離をある程度行った上で、さらに分離性能を利用した音声検出手段からの目的音到来検出信号と指向性マイクロホン出力を用い、指向性のみでは抑圧しきれない目的音の雑音参照信号への混入を適応フィルタによって除去して、理想的な主信号と雑音参照信号を得ることが出来、後段の雑音抑圧手段で良好な音声品質と雑音抑圧量を実現するものである。

[0037]

上記構成によれば、雑音抑圧処理を時変係数フィルタの構成で実現し、処理遅延を少なくすることができると同時に信号の連続性に優れ処理後の音声信号の自然性の改善効果が得られる。

[0038]

上記構成によれば、雑音抑圧フィルタ係数推定手段が、音声検出手段からの検 出結果を基に、目的音が到来していないときのみに、主信号と雑音参照信号それ ぞれのスペクトルを一致させる学習を行うことで、雑音抑圧部の性能改善が得ら れる。

[0039]

上記構成によれば、マイクロホン装置に到来する目的音の直接波と近傍の反射物からの反射波のうち、反射波の影響のみを打ち消し、音場に左右されず安定したマイクロホン音圧周波数特性が得られる。反射物による音質の変化がなく、特に音声認識用途では、認識率改善効果が大きく得られる。

[0040]

上記構成によれば、反射物の探査範囲を用途に応じて限定することで、性能を 向上させることができる。

[0041]

上記構成によれば、主信号と雑音参照信号の分離前処理として、それぞれの信号を取り出すのに最適である、単一指向性を主信号に双指向性を雑音参照信号側に用いることによる高性能化と、各ユニットは互いに接触させるまで近接して配置できる為、モバイル用途などの小型化を実現できる。

[0042]

上記構成によれば、指向性合成手段によって主信号と雑音参照信号を出力する ことによっても、任意の方向に収音目的方向を向けることが可能となる。

[0043]

上記構成によれば、主信号と雑音参照信号の感度特性が、目的音方向以外の方向でほぼ一致する指向性パタンが得られ、後段の雑音抑圧処理における整合性が高まり、処理後の音声品質が改善される。

[0044]

上記構成によれば、マイクロホン装置の収音範囲を目的音方向を中心として左右何度まで収音可能にするかを制御することができるようになり、目的に応じた収音角度幅の設定を可能にしたり、ズームマイクの様に収音角度幅可変にしたりすることができるようになる。

[0045]

上記構成によれば、角度設定手段によって、収音方向を自由に制御できるよう になる。

[0046]

上記構成によれば、画像情報があるAV機器に対して、画像中のどの部分の音を強調したいかを指定して、その部分の音を強調することができるようになる。

[0047]

上記構成によれば、指向性マイクロホンユニットまたは、ステレオ指向性合成 手段を用いた左右の音を分離収音するステレオマイクロホンの入力から、主信号 と雑音参照信号を再合成して、中央部分の音を取り出すことが可能となる。

[0048]

上記構成によれば、ステレオマイク特性の出力を入力として、指向性の逆合成により同一特性マイクユニットの出力特性に変換し、再び指向性合成を行うことで、ステレオマイクが装着された機器の出力信号を処理して、任意の方向の音を強調できるようになる。

[0049]

上記構成によれば、ステレオ収音またはマルチチャンネル収音された信号が記録される音声信号記録手段に対して、再生時に逆指向性合成と指向性再合成および雑音抑圧処理を行い、任意の方向の音を強調することができるようになる。

[0050]

【発明の実施の形態】

(実施の形態1)

本発明の実施の形態1におけるマイクロホン装置について、図1~図7を用いて説明する。図1は本実施の形態1によるマイクロホン装置のブロック図である。1は第1のマイクロホンユニット、2は第2のマイクロホンユニットで、第1・

のマイクロホンユニットは正面方向に指向性主軸を向けた単一指向性マイクユニ ット、第2のマイクロホンユニットは正面方向と直角方向に指向性主軸を向けた 双指向性マイクユニットを近接して配置する。10は、音声検出手段で、第1の マイクロホンユニット1からの出力信号と第2のマイクロホンユニット2からの 出力信号を入力として、各入力信号間のレベル比に従って目的音の到来を判定す る。20は適応フィルタ手段で、30は信号減算手段であり、適応フィルタ手段 20は、第1のマイクロホンユニット1からの出力信号に対して、信号減算手段 30からの出力信号と音声検出手段10からの信号に従って更新生成されたフィ ルタ係数によってフィルタリングした信号を出力する。信号減算手段30は、第 2のマイクロホンユニット2からの出力信号から適応フィルタ手段20からの出 力信号の減算を行い出力信号とする。40は雑音抑圧フィルタ係数推定手段で、 第1のマイクロホンユニット1からの出力信号を主信号、第1の信号減算手段3 0からの出力信号を雑音参照信号として入力として、雑音抑圧の為のフィルタ特 性を計算し出力する。50は時変係数フィルタ手段で、第1のマイクロホンユニ ット1からの出力信号を入力として、雑音抑圧フィルタ係数推定手段40からの 係数出力に従って、入力信号をフィルタリングして出力する。

[0051]

このように構成されたマイクロホン装置の動作について説明する。図1において、第1のマイクロホンユニット1は正面方向に指向性主軸を向けた単一指向性マイクユニット、第2のマイクロホンユニット2は正面方向と直角方向に指向性主軸を向けた双指向性マイクユニットを出来るだけ近接して配置する。配置は、各ユニット間で個々の指向性形成に干渉しなければ、接触させて配置することが望ましい。

[0052]

この様な配置によって、第2のマイクロホンユニットは、正面方向に対しては 感度を持たない指向性(指向性の死角)となり、第1のマイクロホンユニットが 主として正面方向の目的音を収音するのに対して、第2のマイクロホンは第1の マイクロホンとほぼ同一位置での正面方向の目的音以外の音を収音することがで きる。本実施の形態のマイクロホン装置では、後述する時変係数フィルタ手段に よって、第1のマイクロホンユニットに混入する周囲騒音を抑圧して高 S / N の 収音を実現するが、その際に、第2のマイクロホンユニットからの出力信号が雑音参照信号として用いられる。従って、第1と第2のマイクロホンユニットは同一場所の音場の収音を行うことが理想的であり、互いに接近して配置することと なる。また、後段の雑音抑圧処理方式の性質上、第2のマイクロホンユニットに目的音が混入すると処理後の音声に歪みやレベル低下などの悪影響が発生するため、この雑音参照信号への目的音の混入を如何に除去するかが課題解決のひとつである。そこで、本実施の形態では前述したように、第2のマイクロホンユニットとして正面方向に死角を向けた双指向性を用いているが、その理由は双指向性マイクユニットが製造のばらつきの面で死角の方向や感度減推量などの特性が単一指向性ユニットなどに比較して安定しているためである。しかしながら、実際の使用環境では、マイクロホンユニットが取り付けられる筐体の影響や、音場の反射物などの音響的な影響から、第2のマイクロホンユニット2の出力信号には目的音の混入が発生する。

[0053]

そこで、音声検出手段10と適応フィルタ手段20と第1の信号減算手段30から構成されるキャンセラによって、反射音などの影響による雑音参照信号への目的音の混入を除去することで、理想的な雑音参照信号を得ることができるようになる。キャンセラを精度良く動作させるため、波形の等化処理は、目的音の成分が高い第1のマイクロホンユニット1からの出力信号(すなわち、主信号)側から第2のマイクロホンユニット2からの出力信号に混入する目的音信号側に適応等化させてキャンセルを行う。また、このとき音声検出手段10の動作としては、後段の適応フィルタの学習動作を目的音が十分大きく発生しているときのみに学習させることが必要であるため、音源の到来方向とレベルの双方を検出する必要がある。従って音声検出手段の例としては、図2の様に第1および第2のマイクロホンユニット1、2からの出力信号を入力としてそれぞれ第1および第2の信号レベルの短時間平均を算出し信号レベル×1a、×2aがそれぞれ出力される第1および第2の信号レベル算出手段と、信号レベル×1aと×2aの比を求めるため出力信号Vaとしたとき、Va=×1a/×2aの除算をする信号除

算手段と、その後段の目的音到来判定手段より構成することができる。図2の構 成の動作を説明すると、音源方向 θ Ο 方向から音波が到来した場合、正面方向に 一致するθ0方向は、第1のマイクロホンユニットの最大感度方向であり、第2 のマイクロホンユニットの最小感度の方向であるため、第1の信号レベル算出手 段からの出力信号x1aは大きく第2の信号レベル算出手段からの出力信号x2 aは小さくなる。特に信号x2aの方は、目的音の音圧の高さにもよるが、目的 音よりも周囲の騒音のレベルが支配的となる。従って、このときの信号比率Va (=x1a/x2a) は大きな値となる。また、音源が θ 0から θ 1、 θ 2へと 移った場合、第1のマイクロホンの指向特性(単一指向性:指向性主軸=0°方 向)と第2のマイクロホンの指向特性(双指向性:指向性主軸=90°方向)の 関係から、第1と第2のマイクロホンユニットからの出力信号レベル比が小さく なる。また背面のθ3の方向については、双方のマイクロホン指向性の死角とな り、周囲の騒音レベルが支配的となりVaは大きくなりにくい。図3は、θΟか ら θ 3 までの音源方向に対する音声検出の状態を示す例で、レベル比出力 V a に 対してある閾値を設けて目的音の到来判定が可能であることがわかる。この様に して音声検出手段10では、レベル比出力Vaに対してある閾値th1を超える か否かで目的音方向から信号が到来したことを検出できるようになる。

[0054]

次に、適応フィルタ手段20と第1の信号減算手段30は、第2のマイクロホンユニットから出力される目的音の直接波成分が指向性によって抑圧された信号について、理想的な条件と異なる実用上の指向性死角の感度上昇分(直接波の消し残り成分)や反射音成分として混入する目的音成分を、第1のマイクロホンユニットから出力されるある程度正面方向の目的音が強調された主信号に対し、適応フィルタを用いて等化してキャンセルするもので、適応フィルタの方式としてはLMS法(学習同定法)などを用いることができる。また適応フィルタの学習は音声検出手段10の検出により、目的音方向の音源の強さ周囲騒音に比較して大きなときのみに学習されることから、安定に係数を収束させることができる。このようにして、前処理としてどの様な騒音環境下においても安定に動作するマイクロホン指向特性で、目的音とそれ以外の騒音の分離をある程度行った上で、

さらに分離性能を利用した音声検出手段からの信号を用いて、指向性のみでは抑圧しきれない目的音の混入を適応フィルタによって除去することで、理想的な主信号と雑音参照信号を得ることが出来る。仮に前処理としての指向性の処理なしに適応フィルタのみで雑音参照信号を得ようとした場合、収束が完了するまでの時間は目的音が混入することや、騒音環境下で目的音の検出が困難となり学習制御の精度が悪くなることや、予め指向性で目的音の強調が行われないことから学習信号(目的音)の相関が低下し収束が困難になるなどの問題が生じる。

[0055]

雑音抑圧フィルタ係数推定手段40と時変係数フィルタ手段50は、上記の第 1のマイクロホンユニットからの出力信号を主信号、第1の信号減算手段からの 出力信号を雑音参照信号として、周波数成分のパワのみを用いて算出される雑音 抑圧フィルタ特性によって、主信号から目的音以外の騒音を抑圧する動作をする 。この部分は2入力型のスペクトル減算法でも同様の抑圧効果が得られるが周波 数領域処理を最終的に波形信号にもどして出力するためにはフレーム処理が必要 で、1フレーム分のバッファの信号遅延が発生する。フレーム処理で信号遅延を 小さくするにはフレーム長を短くするか、フレームオーバーラップを多くする必 要があるが、前者は周波数分解能が低下し、後者は処理量が増大するため現実的 でない。本実施の形態では、信号処理遅延の少ない方法として、時変係数フィル タを用いた構成を示している。図4は、雑音抑圧フィルタ係数推定手段40の構 成例で、41は第1の周波数分析手段、42は第2の周波数分析手段で、それぞ れ、第1のマイクロホンユニットからの出力信号である主信号と、第1の信号減 算手段30からの出力信号である雑音参照信号のパワスペクトルX(ω)、N1(ω)を算出する。ここで、周波数分析手段はFFT、フィルタバンク、ウェーブ レット変換やDCTなど周波数成分のパワが導出できる手法を用いることで実現 できる。

[0056]

43はスペクトル比演算手段で、第1の周波数分析手段41からの出力信号X(ω)と第2の周波数分析手段42からの出力信号N1(ω)を入力として、スペクトル比 $H(\omega) = X(\omega)/N1(\omega)$ を求める。44は信号平均手段で、スペクトル

比演算手段 4 3 からの出力信号 $H(\omega)$ と音声検出手段 1 0 からの出力信号を入力として目的音より周囲騒音が支配的であるときの周波数成分毎の時間平均を求める H a (ω) として出力する。 4 5 は、信号乗算手段で第 2 の周波数分析手段 4 2 からの出力信号 N 1 (ω) と信号平均手段 4 4 からの出力信号 N 2 N 3 と信号平均手段 4 4 からの出力信号 N 3 と信号平均手段 4 4 からの出力信号 N 3 と信号平均手段 4 4 と信号乗算手段 4 5 は、主信号スペクトル N 2 N 3 と信号 N 3 と信号 N 4 と信号乗算手段 4 5 は、主信号スペクトル N 1 N 2 N 3 と信号 N 3 以外の騒音のスペクトルと、雑音参照信号スペクトル N 1 N 3 N 4 N 5 N 6 ないことから、雑音参照信号スペクトル N 1 N 6 ないことから、雑音参照信号スペクトル N 1 N 6 ないことから、雑音参照信号スペクトル N 1 N 6 ないことから、雑音参照信号スペクトルに一致させるための処理で、推定雑音スペクトル N 2 N 6 ないことから、雑音が開音 N 2 N 6 はフィルタ伝達特性推定手段で、第 1 の周波数分析手段 4 1 からの出力信号 N 2 N 6 はフィルタ伝達特性推定手段で、第 1 の周波数分析手段 4 1 からの出力信号 N 2 N 6 は N 6 は N 6 は N 6 は N 7 N 8 は N 9 を入力として、雑音抑圧フィルタの伝達特性 N 9 を推定する。算出には例えばウィナーフィルタ法に基づき、N 1 N 1 N 2 N 2 N 2 N 3 N 3 N 3 N 3 N 3 N 4 N 3 N 4 N 5 N 6 N 7 N 6 N 7 N 8 N 8 N 6 N 7 N 8 N 9 N 8 N 9

[0057]

47はインパルス応答設計手段で、フィルタ伝達特性推定手段からの伝達特性 H w(ω)を目標特性としてフィルタ係数 h w(n)を設計し目標特性に対して毎サンプル漸近していくようにフィルタ係数を出力する。

[0058]

時変係数フィルタ手段50は、インパルス応答設計手段47からのフィルタ係数 hw(n)に従って、第1のマイクロホンユニットからの出力信号を入力としてフィルタリングし、出力信号yを出力する。図5は、時変係数フィルタ手段50の構成例で、501、502、503は信号を1サンプル遅延させる第1、第2、第nの信号遅延手段で従属に接続される。504は第1の信号増幅手段で入力信号増幅を行う。505は第2の信号増幅手段で第1の信号遅延手段501からの出力信号を入力として信号の増幅を行う。506は第n+1の信号増幅手段で第nの信号遅延手段503からの出力信号を入力として信号を増幅する。508から509は第1と第nの信号加算手段で、第1の信号増幅手段504から第n

+1の信号増幅手段506までの信号増幅手段からの出力信号を順次加算する。以上の構成は、一般的なFIR型フィルタの構成で、第1から第n+1の信号増幅手段504から506の各係数が、インパルス応答設計手段47からのフィルタ係数hw(n)に従って変化する構成を示している。また、図6は、時変係数フィルタ手段50の別の構成例で、511から513は、入力信号後段に並列に設けられた第1から第nのバンドパスフィルタで、入力信号の帯域をn分割して出力する。514から516は、第1から第nの信号増幅手段で、前記の第1から第nまでのバンドパスフィルタ511から513からの各出力信号にたいして、信号の増幅を行い出力する。517は信号加算手段で、第1から第nの信号増幅手段514から516からの出力信号を加算して出力する。以上、図6のようなフィルタバンク出力の加算前の重み(第1から第nの信号増幅手段の増幅率)をフィルタバンク出力の加算前の重み(第1から第nの信号増幅手段の増幅率)をフィルタバンク出力の加算前の重み(第1から第nの信号増幅手段の増幅率)をフィルタバンク出力の加算前の重み(第1から第nの信号増幅手段の増幅率)をフィルタバンク出力の加算前の重み(第1から第nの信号増幅手段の増幅率)をフィルタバンク出力の加算前の重み(第1から第nの信号増幅手段の増幅率)をフィルタに受けて

[0059]

図7は、図1における各ブロックの出力信号の応答例で、上から第1のマイクロホンユニット1からの出力信号m1、2段目が第2のマイクロホンユニットからの出力信号m2、3段目が第1の信号減算手段30からの出力信号m3、4段目が時変係数フィルタ手段からの出力信号 y である。雑音参照信号m2に対してm3が反射音などの影響が除去され、目的音以外のみ信号になっており、主信号m1と雑音参照信号m3の入力から時変係数フィルタ手段の処理結果が出力信号yの様に目的音のみを取り出すことができ、従来の指向性マイク出力であるm1に対して、周囲の騒音を定常、非定常を問わず大幅に抑圧することができる。

[0060]

なお、第1のマイクロホンユニットと第2のマイクロホンユニットの位置関係やその後段の回路次第では、適応フィルタ収束のための因果律を満たすように信号減算手段30と第2のマイクロホンユニット2の間のどこかに信号遅延手段が必要となる場合がある。遅延量の目安は、マイクロホンユニット間距離を音速で割った量以上となる。

[0061]

また、本実施の形態では、第1のマイクロホンユニット1に単一指向性を用いるとしたが、無指向性や超指向性マイクロホンを用いてもよい。

[0062]

このようにして、本実施の形態のマイクロホン装置は、2通りの指向性マイクロホンとその後段の音声検出手段および適応フィルタ手段により、騒音環境下および反射音場でも確実に雑音参照信号を得ることができ、主信号と雑音参照信号を利用した雑音抑圧手段によって、従来の指向性マイクロホンに比較して、大幅に収音S/Nを改善できるようになる。また、雑音抑圧方式に時変係数フィルタを用いることで、処理遅延を低減し、拡声用途や通話用途など遅延の少ない処理が求められる用途にも対応が可能となる。

[0063]

(実施の形態2)

次に本発明の実施の形態2におけるマイクロホン装置について、図8と図9を用いて説明する。図8において、第1と第2のマイクロホンユニット1、2と、音声検出手段10と、適応フィルタ手段20と、信号減算手段30は実施の形態1と等しく、ここでは実施の形態1と同一符号をつけ説明を省略する。

[0064]

図8において、60は反射物位置推定手段で、適応フィルタ手段20から得られるフィルタ係数を入力として、反射物の有無や、距離、影響度を推定する。70は反射逆特性フィルタ手段で、第1のマイクロホンユニットからの出力信号を入力として、反射物位置推定手段60からの推定結果に基づき、反射の影響による目的音の周波数特性歪みを補正して出力するマイクロホン装置を示している。

[0065]

以下、本実施の形態におけるマイクロホン装置の構成例についてその動作の説明をする。

[0066]

図8のマイクロホン装置は、第1のマイクロホンユニット1からの出力信号が 目的音を収音した主信号となるが、例えば、第1のマイクロホンユニット1の指 向特性が単一指向性である場合、指向特性は反射波を除去できるほど鋭くないた め、音に対する反射物が近傍に存在した場合、目的音の直接波以外にも反射波も同時に収音され、干渉によって周波数特性が乱れることになる。そこで、反射波によって歪んだ周波数特性を補正する手段として、反射波の情報が適応フィルタ手段20のフィルタ係数に表れることを利用して、周波数特性の自動補正を可能にするものである。

[0067]

適応フィルタ手段20は、実施の形態1に示すように目的音が発声されている ときにフィルタ係数の学習が行われ、第2のマイクロホンユニットからの出力信 号m2に混入する不完全な指向性による直接波の消し残り、及び、目的音方向に 死角を持つ指向性では除去できない反射波成分をキャンセルする効果を持つ。言 い換えれば、直接波を多く含む第1のマイクロホンユニット1からの出力信号m 1から、反射波を多く含む第2のマイクロホンユニット2からの出力信号m2へ の伝達特性(インパルス応答)が、学習された適応フィルタ手段20の係数に表 現されていることになる。従って、適応フィルタ係数から、その係数のピークを 探索することによって、マイクロホンユニット位置での目的音の直接波到来時刻 と反射波到来時刻の差 d t (s e c)や反射波を表す係数のピークレベルLrが反 射の強さが分かる。この時間差dtはすなわち反射波の到来経路と直接波との距 離差dt×c(ただし、cは音速)であり、距離差が1波長ぇ=dt×cとなる 周波数は、直接波と反射波が同位相で加算され音圧レベルが上り、逆に距離差が 1/2波長となる λ /2=dt×cでは、直接波と反射波が逆位相となり周波数 特性でディップが発生する。反射面で完全反射が起こっていれば、 $fa=c/\lambda$ = 1 / d t を基本周波数とする高調波部分が強調されるくし型フィルタ状の周波 数特性が、直接波と反射波の双方を収音する第1のマイクロホンユニットからの 出力信号に現れることになる。

[0068]

図9は、実験室の環境において本実施の形態の構成を近接反射物ありとなしで動作させたときの、マイクロホン、目的音源(話者)、反射物の位置関係と、そのときの適応フィルタ係数 h a d f (n)の値、第1のマイクロホンユニットからの出力信号m1の周波数特性を示す図である。話者とマイクロホンの近傍に反射

物のない図9の(a 1)の状態において、適応フィルタ手段20のフィルタ係数には、図9の(a 2)の様に反射波の影響は現れず、主信号の周波数特性も図9の(a 3)の様に比較的平坦である。一方、話者とマイクロホンの近傍に反射物がある図9の(b 1)の状態において、適応フィルタ手段20のフィルタ係数には、図9の(b 2)の様に直接波と反射波の経路差に相当する時間差 d t の部分に大きな値が出る。また、主信号の周波数特性においても反射の影響によって、図9の(b 3)の様に、マイクロホン、目的音源、反射物の位置関係に応じた周波数特性の歪みが生じている。従って、適応フィルタの係数ピークから直接音と反射音との時間差 d t と影響度 L r、を分析し、反射波の影響で歪んだ周波数特性の補正量を推定することが可能となる。実際には反射面での反射率や周波数特性によって特に高音域では、完全反射の条件から外れることが考えられるため、その反射特性を仮定してデコンボリューションのフィルタ設計を行い、反射逆特性フィルタ手段70の特性としたり、簡易的に低域特性のみに着目して、距離差=1波長の周波数(f a = 1 / d t) と、距離差=1 / 2 波長の周波数(f b = 1 / 2 d t) などの周波数に対して、例えば、

中心周波数 f a 補正ゲイン= $-\beta$ 1・20log($1+\alpha$ 1・Lr)(dB) 中心周波数 f b 補正ゲイン= $+\beta$ 2・20log($1-\alpha$ 2・Lr)(dB)

などとして、中心周波数とバンド幅とゲインを反射物位置推定手段60からの情報をもとに調整可能なイコライザで構成することで、反射逆特性フィルタ手段70の補正特性 Hr(ω)を実現できる。

[0069]

また、適応フィルタ手段20の係数の探索範囲としては、大きな周波数特性歪みに着目し、例えばカーナビゲーションの音声認識用途の様に使用環境が限定できる場合、初期反射成分のみを対象とし、反射面位置から算出した反射波遅延量に基づいて、係数の最大値の探索範囲を限定することで検出精度を高めることができる。

[0070]

また、係数の最大値は、使用する第1と第2のマイクロホンの指向性タイプに

よっては、指向性ローブの極性によって、反射波によるピークが正負のどちらに 発生するかが反射波の到来方向に依存する場合があるため、その様な構成のとき には係数の絶対値に対して最大値を探索する必要がある。

[0071]

このように実施の形態 2 によれば、目的音からの反射波の影響で歪む周波数特性を補正でき、どの様な使用環境(音場)においても安定して平坦な音圧感度対周波数特性が得られるマイクロホン装置が実現可能で、通話や拡声においては音質改善、特に音声認識用途では反射波が及ぼす周波数特性歪みが誤認識の要因の一つであったため、本実施の形態による構成により、近傍の反射物の在り無しに関わらず安定して高い音声認識率を実現することができるようになる。

[0072]

(実施の形態3)

次に本発明の実施の形態3におけるマイクロホン装置について、図10と図11を用いて説明する。図10は、実施の形態1と実施の形態2を結合した構成を示すもので、実施の形態1及び2と同様の構成には同一の符号をつけ、詳細な説明は省略する。図10において、実施の形態2である図8と異なるところは、図8の構成の後段に実施の形態1の図1における雑音抑圧フィルタ係数推定手段40と時変係数フィルタ手段50を従属に設け、反射波による周波数特性歪みの補正と、目的音方向以外の方向の雑音抑圧を同時に行うことが可能な構成例である

[0073]

また、図11は、図10のうち、反射逆特性フィルタ手段70の特性を時変係数フィルタ手段50の特性に重畳させて、処理量の削減を行う構成である。図11において、図10の構成と動作の異なる部分は、雑音抑圧フィルタ係数推定手段40の部分が、雑音抑圧かつ反射逆特性フィルタ係数推定手段80となる。雑音抑圧かつ反射逆特性フィルタ係数推定手段80は、第1のマイクロホンユニット1からの出力信号m1(主信号)と、信号減算手段30からの出力信号m3(雑音参照信号)と、反射物位置推定手段60からの出力信号を入力として、雑音抑圧フィルタ特性Hw(ω)= $(X(\omega)-Nx(\omega))$ $/X(\omega)$ と反射逆特性Hr(ω)

を算出し、 {Hw(ω)・Hr(ω)} を目標特性とするフィルタ係数を時変係数フィルタ手段50に出力することで、雑音抑圧処理と反射波による周波数特性歪み補正処理の同時処理が可能となる。

[0074]

このように実施の形態3によれば、適応フィルタ手段20が第2のマイクロホンユニットからの出力信号に対して、反射波などの影響でもれ込む目的音成分のキャンセルを行い理想的に目的音を除去した雑音参照信号を与える効果に加えて、その適応フィルタ係数にはマイクロホン装置が受けている反射波の強さや反射物距離(すなわち、直接波との時間差)情報が含まれることを利用して、主信号と雑音参照信号を用いた2入力型の雑音抑圧と、反射波の影響による周波数特性歪みの補正処理を同時に行うことが可能となる。その結果、騒音環境下でも反射音場でも高S/Nでかつ平坦な周波数特性が得られることになり、通話や拡声の音声品質や音声認識の認識率改善の効果が得られる。

[0075]

(実施の形態4)

次に本発明の実施の形態4におけるマイクロホン装置について、図12、図13、図2と図3を用いて説明する。図12は、実施の形態3に検出閾値設定手段90を加えたもので、本実施の形態の構成例で、異なるところは、音声検出手段10の検出閾値を制御可能にしたところである。

[0076]

以下、本実施の形態におけるマイクロホン装置の構成例についてその動作の説明をする。本実施の形態におけるマイクロホン装置は、第1の信号減算手段30からの雑音参照信号m3に含まれない音が目的音として最終的に出力される。従って、第2のマイクロホンユニット2の指向性死角方向から左右にどの角度まで目的音を見なすかを音声検出手段10の閾値設定で制御することで、収音可能角度範囲を制御することが出来るようになる。例えば、検出閾値設定手段90から音声検出手段10における検出閾値(図3の3段目グラフ)をth1の様に高めに設定すると、θ1方向(図2、図3参照)からの音波に対して目的音とは判定しない為、後段の適応フィルタ手段20では、打消し動作が行われず、かつ、第2

のマイクロホンユニットの指向性死角からも θ 1のずれがあり、 θ 1方向からの 信号は、雑音参照信号m3に入ることになり、最終出力yでは、信号は抑圧され ることになる。次に検出閾値を t h 2 の様に低めに設定すると、 θ 1 方向からの 音波に対して目的音と判定をすることになり、適応フィルタ手段20が指向性で 除去できなかった目的音成分をキャンセルして、その結果、雑音参照信号m3に は θ 1 方向からの音が出力されなくなり、最終出力 y に θ 1 方向からの音信号が 目的音として出力されることになる。この様にして、第2のマイクロホンユニッ ト2の指向性死角方向に対してある程度の範囲であれば、音声検出手段10の検 出閾値を制御することで、マイクロホン装置の収音角度範囲を制御することが可 能となる。図13は、マイクロホン装置の指向性パタンを示し、上段が第1のマ イクロホンユニットから出力される主信号m1が持つ単一指向性、中断が音声検 出手段の検出閾値を低めに設定した場合のマイクロホン装置出力ッの指向性パタ ンで、収音角度範囲が広めとなり、範囲を外れた部分では雑音抑圧により大きく 感度が減衰する。また、下段は、音声検出手段の検出閾値を高めに設定した場合 のマイクロホン装置出力yの指向性パタンで、収音角度範囲が狭く、非常に鋭い 指向特性が実現される。

[0077]

以上の様に、本発明のマイクロホン装置は、雑音参照信号側の指向性が感度の 死角である角度範囲の信号を残し、その他の方向については雑音抑圧により抑圧 される。また、マイクロホン指向性は、鋭い主ビームを形成するより、鋭い死角 を形成するほうが容易であり、本発明のマイクロホンは従来にない鋭い指向性を 形成できることになる。しかしながら、実使用上、指向性の鋭さと使いやすさは 相反し、鋭い指向性のマイクロホンはユーザが正面方向を強く意識して用いる必 要が出てくる。よって、使いやすさと雑音抑圧性能を両立する指向特性としては 、正面からある角度範囲までは、一定の感度特性を持ち、それ以外の方向に対す る感度減衰の大きいことが望ましい。また、収音可能な角度範囲は用途や収音状 況に応じて自由に設定できることが望ましい。図13に示す指向性パタンは、そ の条件を満たすマイクロホンとしての使い易さと雑音除去能力の高さを両立する 特性を示している。 [0078]

(実施の形態5)

次に本発明の実施の形態5における本発明のマイクロホン装置における指向性 合成手段について、図14から図18を用いて説明する。実施の形態1から3に おいては、第1のマイクロホンユニット1と第2のマイクロホンユニット2に単 一指向性及び双指向性のマイクロホンユニットを用い、互いに出来るだけ近接し て配置して、各マイクロホンユニット出力信号として主信号m1、雑音参照信号 m2を得ていた。この構成のメリットは、小型化が可能、マイク部の指向性合成 などの処理が不要で安価に実現可能な点にある。一方、ビデオムービーやその他 の収音機能を有する機器には実装面の問題や性能面の問題で、しばしば無指向性 または同一特性の指向性を持つ複数のマイクロホンユニットから信号合成によっ て指向性を形成する場合がある。複数ユニットからの指向性合成は、回路雑音な どの問題からある程度(通常1cm~5cm)のマイクロホンユニット間隔を必 要とするため、小型化の面で前記した実施の形態より不利であるが、実装面や、 信号合成による指向性合成の利点である指向性設計自由度やデジタル処理を用い た可変特性を利用可能となることから、同一の指向特性を持つ複数のマイクロホ ンユニット(本実施の形態は2個)とその後段の指向性合成手段100が設けら れ、指向性合成手段100は、マイクロホンユニットからの出力信号を入力とし て、目的音方向に指向性の感度を持つ主信号m1と、目的音方向に指向性の死角 を持つ雑音参照信号 m 2 を出力する構成例を示すものである。

[0079]

図14は、正面方向に対して、軸方向に第1と第2の単一指向性マイクロホンユニット1、2を距離 d で配列し、後段の指向性合成手段100によって、目的音方向に感度を持つ主信号m1と目的音方向に指向性死角を形成する雑音参照信号m2を出力する構成を示している。主信号m1と雑音参照信号m2より後段の構成については、第1から第3の実施の形態と同様の構成を用いるのでここでは説明を省略する。次に、指向性合成手段100は、第2のマイクロホンユニットからの出力信号を遅延させる第1の信号遅延手段101と、第1のマイクロホンユニット1からの出力信号と第1の信号遅延手段101からの出力信号の減算を

して主信号m1を出力する第1の信号減算手段103と、第1のマイクロホンユニットからの出力信号を遅延させる第2の信号遅延手段102と、第2のマイクロホンユニット2からの出力信号と第2の信号遅延手段102からの出力信号の減算をして雑音参照信号m2を出力する第2の信号減算手段104から構成される。

[0080]

以下、図14における指向性合成手段100の構成例についてその動作の説明をする。図14において、第1の信号遅延手段101の遅延量 τ 1を0 $\leq \tau$ 1 \leq d/c (ただし、cは音速)と選ぶことで、第1の信号減算手段103からは主信号m1として指向性主軸を正面にとる2次音圧傾度型の超指向性特性が得られる。また、第2の信号遅延手段の信号遅延量 τ 2を τ 2=d/cとすることで、第2の信号減算手段104からの出力信号は、正面方向に指向性の死角を形成することができる。

[0081]

以上の構成により、主信号m1の特性に予め超指向性を実現することで、後段の雑音抑圧処理と組み合わせ、従来の超指向性マイクロホンを大幅に上回る鋭い 指向性と雑音抑圧性能を実現することができる。

[0082]

次に、図15の構成について説明する。図15は、同一特性のマイクロホンを 正面方向に対して横配列したもので、指向性合成部100では、第1と第2のマイクロホンユニットからの出力信号を加算して主信号m1として出力する第1の 信号加算手段105と、第1と第2のマイクロホンユニットからの出力信号を減 算して雑音参照信号m2として出力する第2の信号減算手段104から構成され る。

[0083]

以下、図15における指向性合成手段100の構成例についてその動作の説明をする。主信号m1側の特徴として、2個のマイクロホンの加算型アレイとなるため、ユニット間隔がある程度狭い場合指向特性はユニット単体のものと高域特性を除いてあまり変わらず、図12の構成に比較して鋭い指向性は得られないが

、その半面、振動雑音や回路雑音の低減効果が得られる。雑音参照信号m2は、 正面から来た音波が同位相となるため指向特性は、正面方向に指向性の死角が形成される。

[0084]

次に、図16の構成について説明する。図16は、同一特性のマイクロホンを正面方向に対して横配列したもので、指向性合成手段100では、第1のマイクロホンユニット1からの出力信号を入力として信号を遅延させる信号遅延手段111からの出力信号と第2のマイクロホンユニット2からの出力信号との減算を行い雑音参照信号m2を出力する第2の信号減算手段104と、第1の信号遅延手段111からの出力信号を定数倍する信号増幅手段150と、信号増幅手段150からの出力信号と第2のマイクロホンユニット2からの出力信号の減算を行い主信号m1を出力する第1の信号減算手段103から構成される。

[0085]

以下、図16における指向性合成手段100の構成例についてその動作の説明をする。主信号m1と雑音参照信号m2との合成過程での違いは、主信号m1を得る際に信号増幅手段150が在ることである。まず指向性の形状については信号遅延手段111の遅延量τ1によって指向性の死角方向が決まる。τ1=0であれば、死角は正面方向となり、τ1=d/c=で、90°方向となる。従って目的音の方向に死角ができるように遅延量τ1を設定することで、後段の雑音抑圧処理によって、目的音が抽出されることになる。ここで、目的音以外の方向の雑音抑圧処理に着目すると指向性合成部で形成される指向性パタンは、目的音の方向については、主信号と雑音参照信号の間に感度差が大きいことが望ましく、一方それ以外の方向については、主信号と雑音参照信号の感度特性差が無い方が好ましい。これは、同時に複数方向から騒音が到来している状況で、雑音参照信号をもとに主信号に混入する雑音成分を抑圧するためには、図4のスペクトル比演算手段の出力が、雑音の方向に関わらず一定である必要があるためである。雑音の到来方向によって、この比率が変化すると、ある特定方向の推定雑音スペクトルN×(ω)しか正確に求まらないことになるためである。従って、主信号と雑

音参照信号の指向性パタンは、外形が等しく指向性死角部分のみが異なる形状が 好ましい。この様な指向性パタンは、指向性合成時に2つのマイクロホンユニットからの信号を減算するときに感度バランスを崩すと、最も精度が必要な零点す なわち指向性の死角から感度が上昇することを利用して、主信号m1側に信号増 幅手段150を設け、信号増幅率を0.85程度にして、図16右の様な指向性 パタンを得ることが可能である。このようにして図16の構成によって、目的音 方向にのみ感度特性が異なる主信号出力m1と雑音参照信号m2を得ることがで き、後段の雑音抑圧処理において良好な抑圧効果を実現することができるように なる。

[0086]

次に、図17の構成について説明する。図17の構成は、図16の構成に角度 設定手段160を設け、第2のマイクロホンユニット2の後段に第2の信号遅延 手段112を設けた点が異なる。以下、図17における指向性合成手段100の 構成例についてその動作の説明をする。基本的な動作については図16と同様な ので省略する。異なる点は、角度設定手段によって、目的音方向を正面方向に対 してどの角度にするかを設定できるようにした部分で、角度設定手段112は、 第1の信号遅延手段111の信号遅延量τ1を0≦τ1≦2d/c(ただし、d はマイクユニット間隔、cは音速)の範囲で可変する。また第2の信号遅延手段 は、第1の信号遅延手段111のみであると、図17の位置関係において正面に 対して+90゜までしか制御できないので、τ1の変化範囲を2d/cまでとし 、第2の信号遅延手段の信号遅延量 τ 2 = d / c =とすることで、±90° まで の制御を行う。この様にして、正面方向に対して±90°の範囲で、指向性の死 角方向を制御することによって、マイクロホン装置の収音方向を可変にすること が可能となる。(図17右図(指向性パタン例))なお、可変遅延特性を実現する にはオールパスフィルタH(ω)=(A+z^-1)/(1+A・z^-1)の係数Aを 0≦A<1として簡単に構成でき角度設定手段からはこのAを変化させると良い 。大きな遅延量や、遅延周波数特性の直線性が必要なときには、2次オールパス フィルタやこれらの従属接続を用いればよい。

[0087]

次に図18の構成について説明する。図18の構成は、第1のマイクロホンユニット1からの出力信号を遅延させる第3の信号遅延手段121と、第2のマイクロホンユニット2からの出力信号を遅延させる第1の信号遅延手段101と、第1の信号遅延手段101からの出力信号と第3の信号遅延手段121からの出力信号の減算を行い主信号m1を出力する第1の信号減算手段103と、第2のマイクロホンユニット2からの出力信号を遅延させる第4の信号遅延手段122と、第1のマイクロホンユニット1からの出力信号を遅延させる第2の信号遅延手段102と、第2の信号遅延手段102からの出力信号と第4の信号遅延手段122からの出力信号の減算を行い雑音参照信号m2を出力する第2の信号減算手段104と、から構成され、さらに角度設定手段160が設けられ、角度設定手段160からそれぞれ第1の信号遅延手段101と第2の信号遅延手段102の信号遅延量を独立に制御する構成である。

[0088]

以下、図18における指向性合成手段100の構成例についてその動作の説明 ,をする。上記図17の構成の雑音参照信号m2側の構成は全く同じであり、詳細 動作の説明は省略する。また、主信号m1側の構成は、雑音参照信号m2側の構 成に対して対称的に構成したものである。これによって、主信号m1と雑音参照 信号m2の指向性パタンは全く独立に制御され、主信号m1と雑音参照信号m2 の指向性パタンの一致よりも、目的音方向の感度に重点を置く設計の場合、主信 号m1側の指向性パタンを目的音方向で出来るだけ感度の高くかつ雑音抑圧効果 が得られる指向性を形成し(図18右上図)、雑音参照信号m2側の指向性パタ ンは、指向性死角方向を目的音方向に一致させるように形成する(図18右下図)。このようにして、後段の雑音抑圧処理を補助的に用い、前段の指向性合成に よって、雑音を積極的に抑圧する場合、主信号m1の指向性パタンを優先して形 成する。これは、指向性合成は、線形処理であるため、音声波形歪などを起こし にくいが、後段の雑音抑圧処理はフィルタ係数が時間的に変化する非線形処理で あるため、雑音スペクトルなど様々な推定部の誤差などによって、音声波形歪を 生じる場合がある、そのため、使用環境(目的音の大きさ、周囲騒音レベル、反 射、残響)や用途(通話、音声認識、録音)や必要とする雑音抑圧量などによっ

て、図17と図18の構成は選択的に用いる。

[0089]

(実施の形態6)

次に本発明の実施の形態6における本発明のマイクロホン装置における指向性マイクロホンユニットからの出力信号とその後段の処理の間に指向性再合成手段200を設けることについて、図19を用いて説明する。図19は、200は指向性再合成手段の構成図で、1は右方向に指向性主軸を向けた第1の指向性マイクロホンユニット、2は左方向に指向性主軸を向けた第2の指向性マイクロホンユニットで、200の指向性再合成手段は、第1の指向性マイクロホンユニット1からの右チャンネル信号と、第2の指向性マイクロホンからの左チャンネル信号を加算して主信号m1を出力する信号加算手段205と、第1の指向性マイクロホンユニット1からの右チャンネル信号と、第2の指向性マイクロホンからの左チャンネル信号を減算して雑音参照信号m2を出力する信号減算手段204から構成される。

[0090]

以下、図19における指向性再合成手段200の構成例についてその動作の説明をする。この構成は、例えばビデオムービーの様にワンポイントステレオマイクロホンが用いられている機器に対して、通常はステレオ収音を行い、本装置を目的音として正面方向のみを強調したい場合の後処理に用いることを想定している。通常、ワンポイントステレオマイクロホンは、再生時の音像定位を考え中央部の音の位相を同位相となるように左右のマイクロホンの振幅および位相特性は同一のものを用い、指向性角度は、左右で等しい角度とする。従って、信号加算手段205において、第1の指向性マイクロホンユニット1からの出力信号と第2の指向性マイクロホンユニット2からの出力信号を加算することで、正面方向に指向性主軸を持つ特性が得られる。また、信号減算手段204において、第1の指向性マイクロホンユニット1からの出力信号と第2の指向性マイクロホンユニット2からの出力信号を減算することで、正面方向に指向性死角を持つ指向特性が得られる。これら再合成後の指向特性は、正面方向に対して、主信号m1と雑音参照信号m2となる条件を満たすことができ、後段の信号処理で雑音抑圧と

反射特性歪みの補正が可能となる。

[0091]

以上のようにして、本実施の形態では、ワンポイントステレオマイクロホンからの出力信号を利用して、目的音方向として正面方向の音声信号を強調することができ、ズームマイクロホンなどへの応用が可能となる。またこの構成では、ステレオ信号を基にして再合成を行うため、ステレオ信号と正面方向の信号が同時に得られマルチチャンネル収音などにも応用が可能となる。また、ステレオマイク部分がアナログ回路であっても効果を得ることが可能となる。

[0092]

なお、第1と第2の指向性マイクロホンユニットは、複数のマイクロホンユニットと、その後段の指向性合成手段によってステレオマイク特性を合成したものでも良い。

[0093]

(実施の形態7)

次に本発明の実施の形態7における本発明のマイクロホン装置における指向性合成手段500とその後段の処理の間に指向性再合成手段200を設けることについて、図20を用いて説明する。図20において、1、2は第1と第2のマイクロホンユニットで同一特性のマイクロホンユニットを近接配置したものである。500は、第1の第2のマイクロホンユニット1、2からの出力信号を入力として右チャンネル信号Rchと左チャンネル信号Lchを出力する指向性合成手段、200は指向性再合成手段で、右チャンネル信号Rchと左チャンネル信号Lchを入力として目的音方向に感度を持つ主信号m1と、目的音方向に指向性死角を持つ雑音参照信号m2を出力し、目的音方向は、正面以外の方向も設定可能とする。指向性再合成手段200は、指向性合成手段500からの出力信号を入力とする逆指向性合成手段250と、その後段に設けられた実施の形態5において示した指向性合成手段100から構成される。

[0094]

以下、図20における指向性再合成手段200の構成例についてその動作の説

明をする。本実施の形態では、実施の形態6で示した指向性再合成手段200が 単純に信号加算手段205と信号減算手段204から構成され、ステレオ信号か ら正面方向のみの強調が可能になるのに対して、ステレオ信号入力を逆指向性合 成手段250によって一度マイクロホンユニットの指向性に再変換し、その後、 実施の形態5で示す指向性合成手段100を用いることで、任意の方向に装置出 力の指向性を向けることが可能になる。

[0095]

ここで、ステレオ信号を出力するための指向性合成手段500は、第2のマイクロホンユニット2からの出力信号を入力として信号遅延させる第1の遅延手段501と、第1のマイクロホンユニット1からの出力信号と第1の信号遅延手段501からの出力信号の減算を行いRch信号を出力する第1の信号減算手段511と、第1のマイクロホンユニット1からの出力信号を入力として信号遅延させる第2の信号遅延手段502と、第2のマイクロホンユニット2からの出力信号と第2の信号遅延手段からの出力信号の減算を行いLch信号を出力する第2の信号減算手段512から構成され、これを数式で表現すると(数1)のようになる。

[0096]

【数1】

$$\begin{bmatrix} x1 \\ x2 \end{bmatrix}^T \begin{bmatrix} 1 & -H_{\tau 4}(\omega) \\ -H_{\tau 4}(\omega) & 1 \end{bmatrix} \times \frac{1}{1 - H_{\tau 4}(\omega)} = \begin{bmatrix} Rch \\ Lch \end{bmatrix}^T$$

$$\begin{bmatrix} 0 & 0 & 9 & 7 \end{bmatrix}$$

左辺のx1、x2が第1と第2のマイクロホンユニットからの出力信号、右辺Rch、Lchが指向性合成手段500からのステレオ出力信号である。この指向性合成手段500については、一般の音圧軽度型指向性合成の構成であるので、詳細説明は省略する。また、(数1)において、 $1/(1-H\tau_4(\omega))$ の部分は、6db/octの周波数特性補正項になり、実際のマイクでは補正が行われるが、ここでは指向特性とは別に考えられるので実施の形態では無視している。指向性合成手段500によってステレオ信号になったRch、Lchをマイクロホンユニット出力信号x1、x2に戻すには、(数1)の左辺第2項の行列の

逆行列を両辺の左側から掛ければよく、いわゆる逆フィルタが構成できる。数式で表現すると(数2)、(数3)のようになる。

【数2】

$$\begin{bmatrix} x1 \\ x2 \end{bmatrix}^{T} \begin{bmatrix} 1 & -H_{\tau 4}(\omega) \\ -H_{\tau 4}(\omega) & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & H_{\tau 4}(\omega) \\ H_{\tau 4}(\omega) & 1 \end{bmatrix} \times \frac{1}{1 - H_{\tau 4}(\omega)^{2}} = \begin{bmatrix} x1 \\ x2 \end{bmatrix}^{T}$$

$$\begin{bmatrix} 0 & 0 & 9 & 9 \end{bmatrix}$$

【数3】

$$\begin{bmatrix} Rch \\ Lch \end{bmatrix}^T \begin{bmatrix} 1 & H_{\tau 4}(\omega) \\ H_{\tau 4}(\omega) & 1 \end{bmatrix} \times \frac{1}{1 + H_{\tau 4}(\omega)} = \begin{bmatrix} x1 \\ x2 \end{bmatrix}^T$$

$$\begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

したがって、信号Rch、Lchに(数3)の処理を行うことで逆指向性合成が実現できる。図20の逆指向性合成250は、この式と図示したものである。このようにして得られた出力信号x1、x2を入力として、実施の形態5に示した指向性合成手段100によって、目的音方向に感度を持つ主信号m1と、目的音方向に指向性死角を持つ雑音参照信号m2が得られることとなる。

以上のようにして、本実施の形態では、ワンポイントステレオマイクロホンからの出力信号を利用して、実施の形態6と同様の効果に加えて、正面方向の音声信号の強調および反射による周波数歪み補正に加え、任意の方向についても同様の効果が得られるようになる。本実施の形態は、特に、マイクロホンユニットからの出力信号が得られずステレオ化された信号のみ入手可能な状態で有効であり、図21に示すように、ビデオムービーなど記録手段800に一度記録された信号に対して、再生時に処理が可能になるなどの効果が得られる。

また、図22のように画像表示手段900に対して、音声を抽出したい部分を画像位置から角度設定手段160(図17や図18に示すものと同様)の角度を指示する仕組みを設けることで、ユーザが再生時に必要な音を抽出することも可能となる。

[0103]

【発明の効果】

以上のように本願発明によれば、目的音方向に向けた指向性マイクロホン出力 に対して、目的音方向以外の方向について定常および非定常雑音を抑圧すること で、小型でありながら超指向性を持つマイクロホンを得ることができる。

[0104]

また、同時にマイクロホン装置が受ける反射波の周波数特性への影響を除去することができる。

[0105]

この様な効果から、加法性雑音である騒音と乗法性雑音である反射の両方を同時に抑圧可能となり、音場の影響を受けず高S/Nでかつ常に平坦なマイクロホン周波数特性を実現できる。

[0106]

また雑音抑圧処理部においては、処理遅延を少なくする構成を実現することで 、大きな遅延が許されない拡声や通話への応用を可能とするものである。

[0107]

また、前処理となる指向性合成、逆指向性合成、指向性再合成などの組み合わせにより様々な方向の音を抽出したり再生装置側での同様の効果も得られる。

【図面の簡単な説明】

【図1】

本発明の実施の形態1におけるマイクロホン装置の構成を示す図

【図2】

本発明の実施の形態1における音声検出手段の構成を示す図

【図3】

本発明の実施の形態1の音声検出手段における信号応答例を示す図

【図4】

本発明の実施の形態1における雑音抑圧フィルタ係数推定手段の構成を示す図 【図5】

本発明の実施の形態1における主信号m1、雑音参照信号m2、雑音参照信号

m3および装置出力yの信号波形例を示す図

【図6】

本発明の実施の形態1における時変係数フィルタ手段の構成例を示す図 【図7】

本発明の実施の形態1における時変係数フィルタ手段の構成例を示す図 【図8】

本発明の実施の形態2におけるマイクロホン装置の構成を示す図 【図9】

本発明の実施の形態2におけるマイクロホン装置の適応フィルタ手段20のフィルタ係数と主信号m1の周波数特性および反射物との関係を示す図

【図10】

本発明の実施の形態3におけるマイクロホン装置の構成を示す図 【図11】

本発明の実施の形態3におけるマイクロホン装置の構成を示す図 【図12】

本発明の実施の形態4におけるマイクロホン装置の構成を示す図 【図13】

本発明の実施の形態4におけるマイクロホン装置の音声検出手段閾値と装置出 カyの指向性パタンの関係図

【図14】

本発明の実施の形態 5 におけるマイクロホン装置の指向性合成手段の構成例を 示す図

【図15】

本発明の実施の形態 5 におけるマイクロホン装置の指向性合成手段の構成例を 示す図

【図16】

本発明の実施の形態 5 におけるマイクロホン装置の指向性合成手段の構成例を 示す図

【図17】

本発明の実施の形態 5 におけるマイクロホン装置の指向性合成手段の構成例を 示す図

【図18】

本発明の実施の形態 5 におけるマイクロホン装置の指向性合成手段の構成例を 示す図

【図19】

本発明の実施の形態 6 におけるマイクロホン装置の指向性再合成手段の構成例 を示す図

【図20】

本発明の実施の形態7におけるマイクロホン装置における指向性合成手段、逆 指向性合成手段、指向性再合成手段の構成例を示す図

【図21】

本発明の実施の形態7におけるマイクロホン装置および再生装置における構成
図

【図22】

本発明の実施の形態7における再生装置における構成図

【図23】

従来例1の構成図

【図24】

従来例2の構成図

【図25】

従来例3の構成図

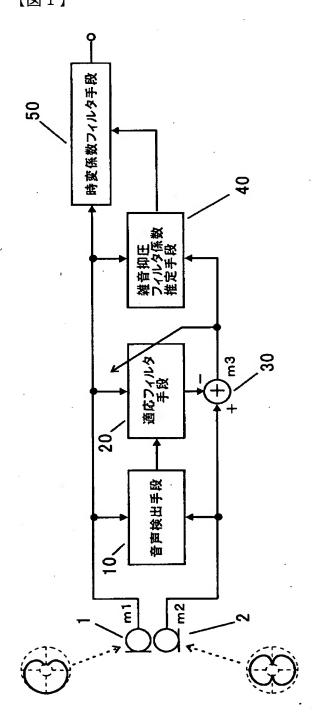
【符号の説明】

- 1 第1のマイクロホンユニット
- 2 第2のマイクロホンユニット
- 10 音声検出手段
- 20 適応フィルタ手段
- 30 信号減算手段
- 40 雑音抑圧フィルタ係数推定手段

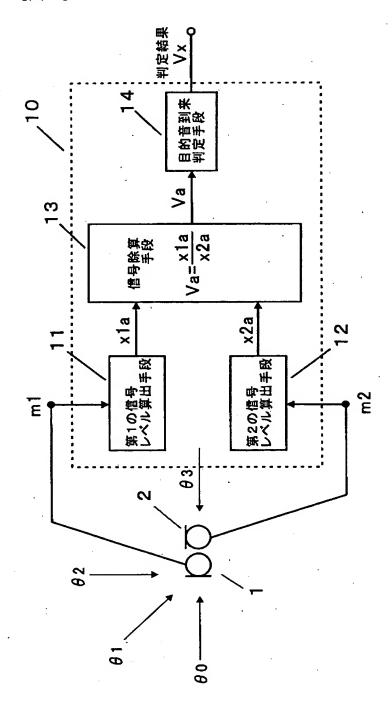
特2002-333390

- 50 時変係数フィルタ手段
- 60 反射物位置推定手段
- 70 反射逆特性フィルタ手段
- 80 雑音抑圧かつ反射逆特性フィルタ係数推定手段
- 90 検出閾値設定手段
- 100 指向性合成手段
- 160 角度設定手段
- 200 指向性再合成手段
- 250 逆指向性合成手段
- 800 記録手段
- 900 画像表示手段

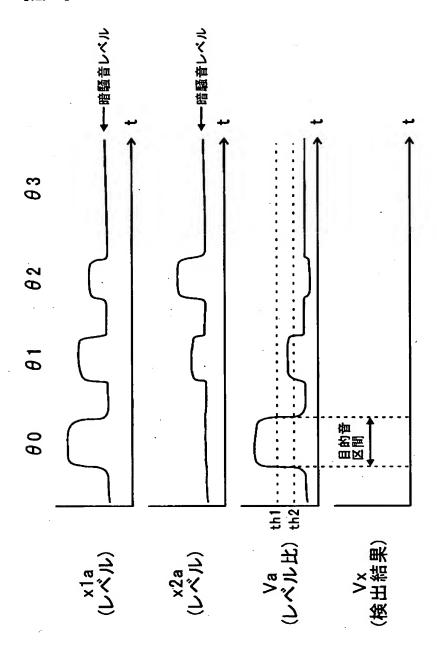
【書類名】図面【図1】



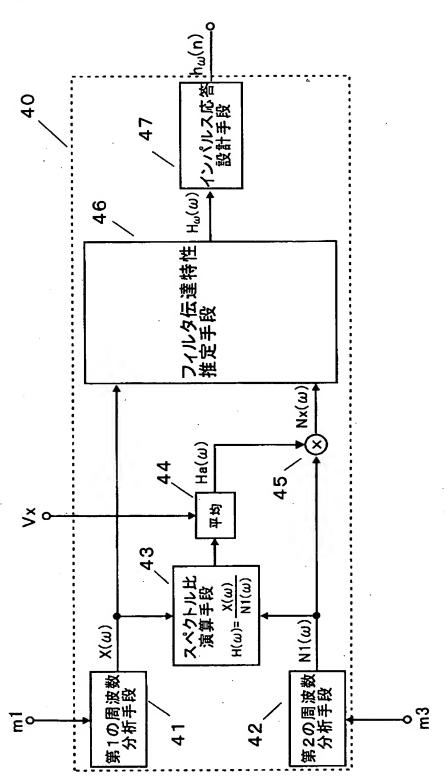
【図2】



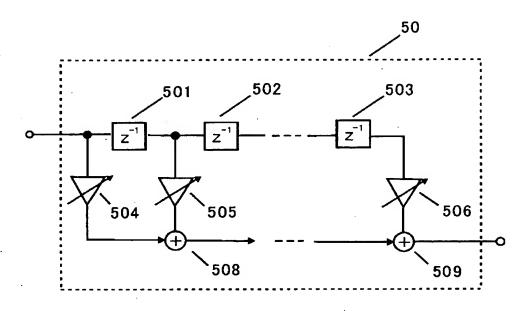
【図3】



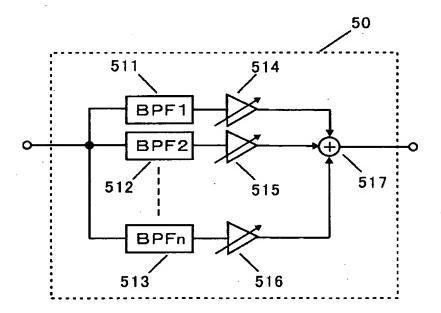
【図4】



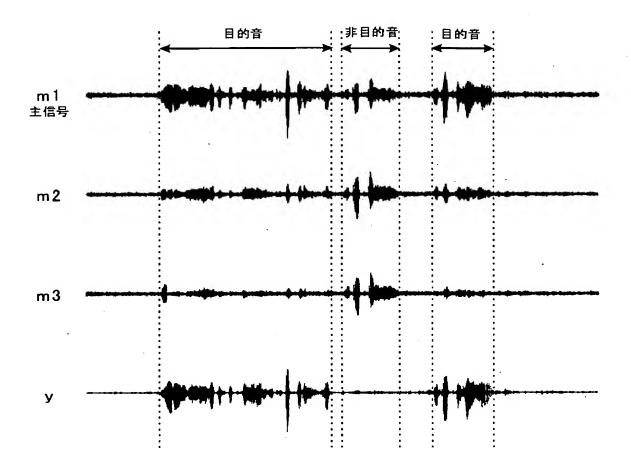
【図5】



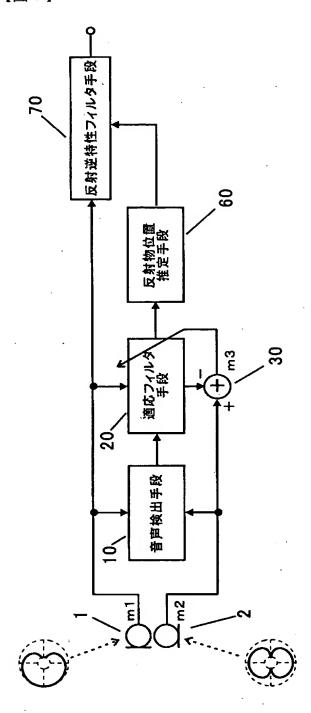
【図6】



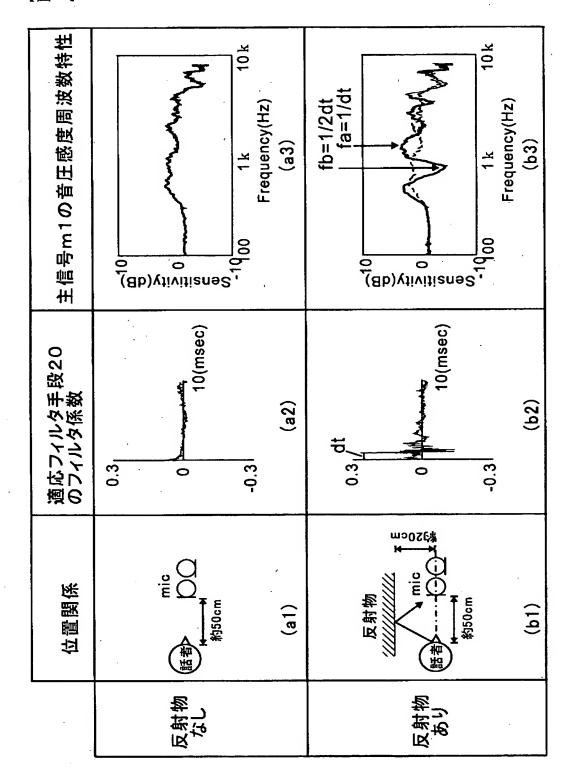
【図7]



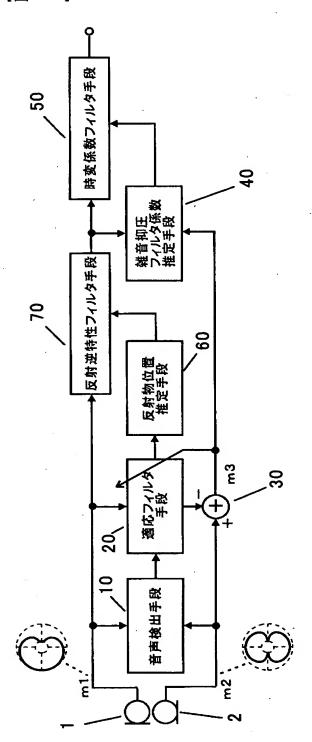
【図8】



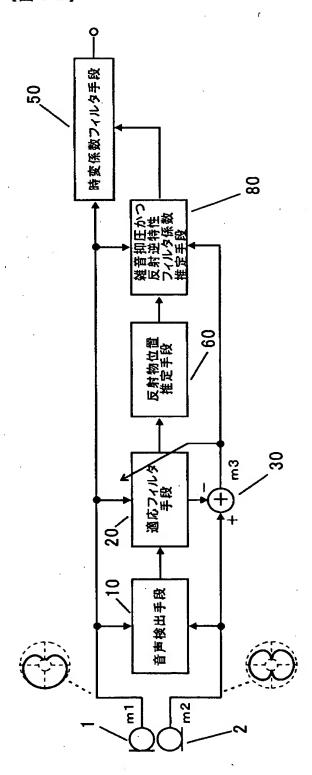
【図9】



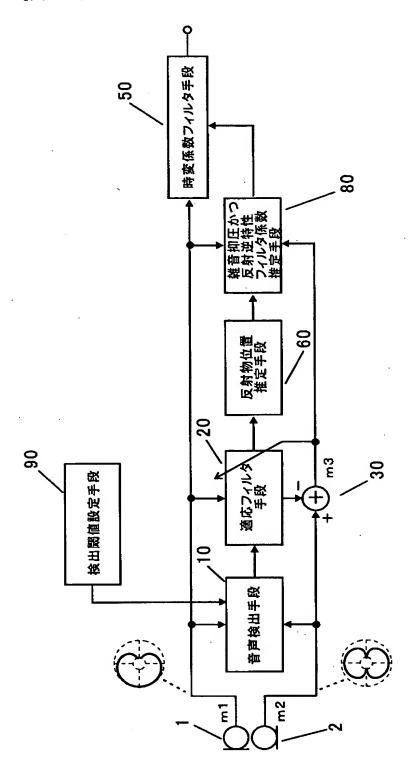
【図10】



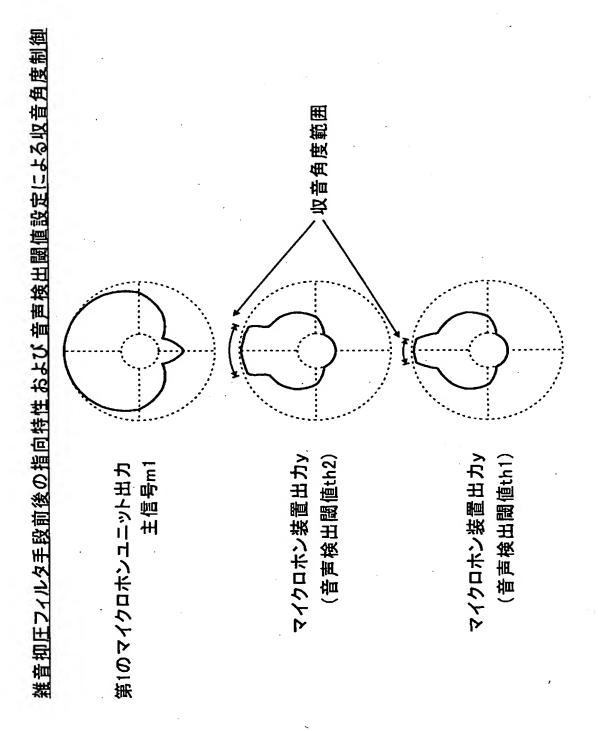
【図11】



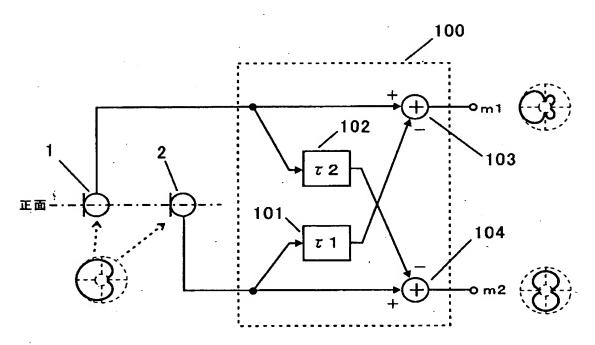
【図12】



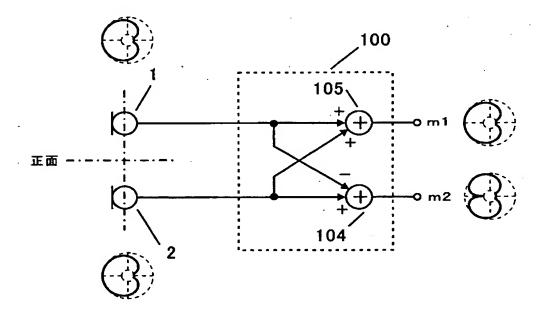
【図13】



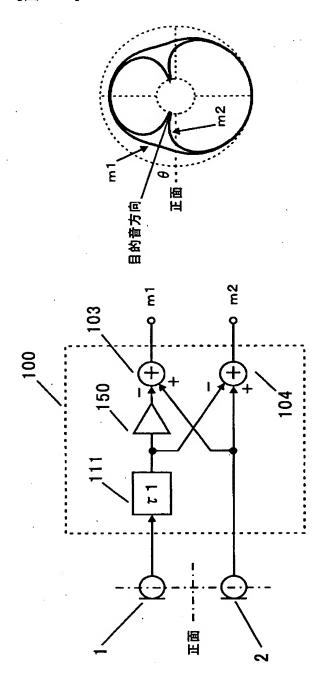
【図14】



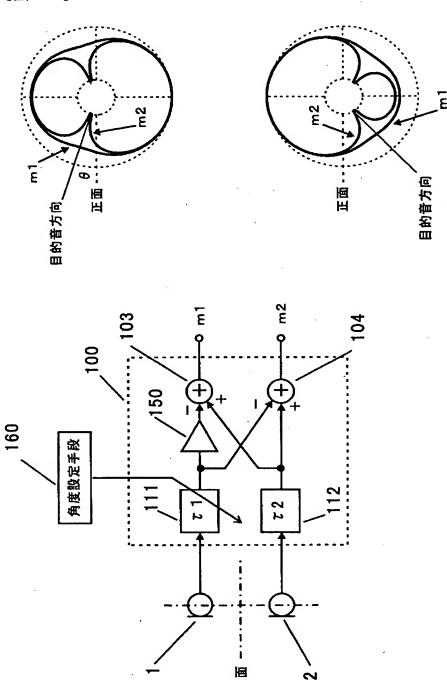
【図15】



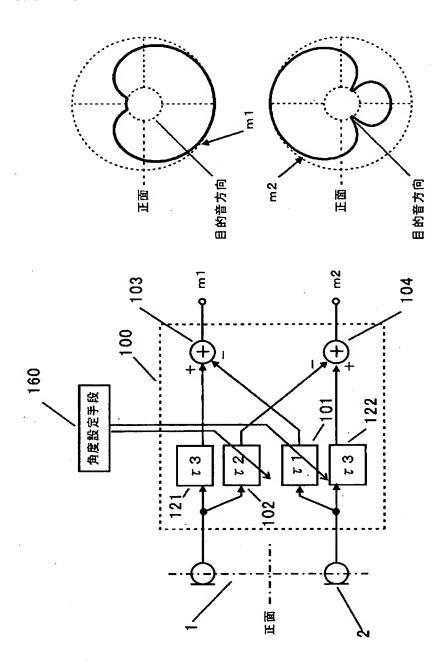
【図16】



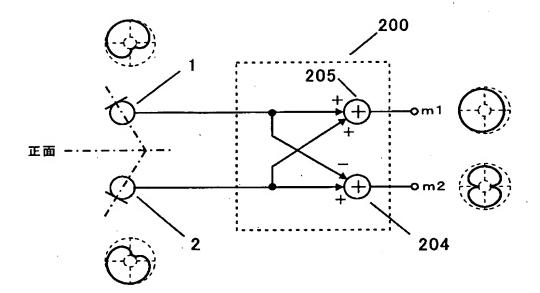
【図17】



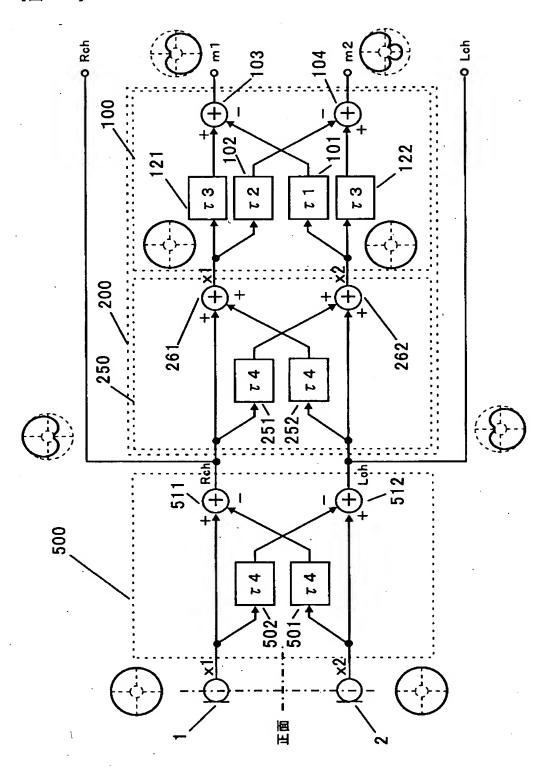
【図18】



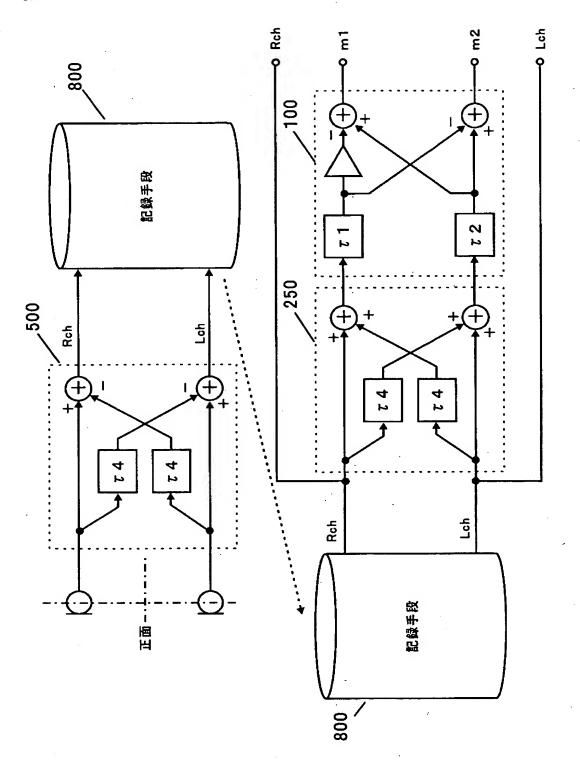
【図19】



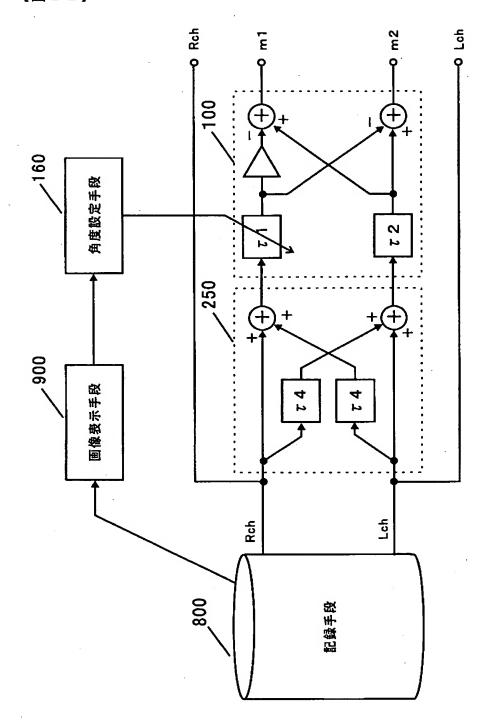
【図20】



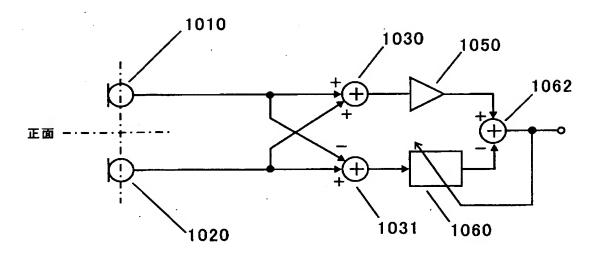
【図21】



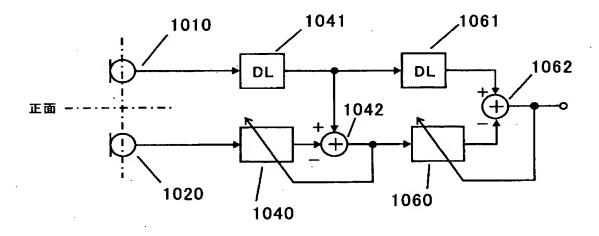
[図22]



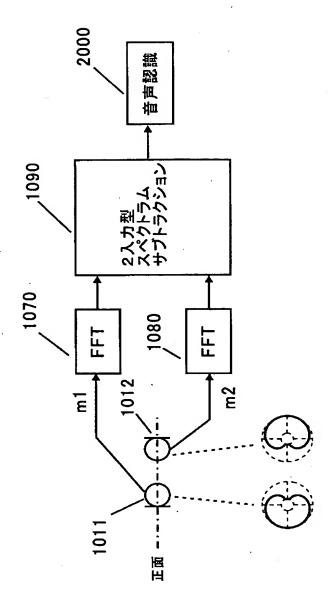
【図23】



【図24】



【図25】



【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 2個以上のマイクロホン入力から信号処理によって雑音を抑圧するマイクロホン装置において、適応指向性方式はマイクユニット数が少ない場合複数騒音源に対して効果が小さくなり、スペクトル上での2入力雑音抑圧方式は、複数雑音源に対処できるが、雑音参照信号を理想的に求める必要があり、実音場での反射やマイク指向性の限界によって、十分な性能を出すことが難しかった。また反射音による周波数特性歪の除去は、完全に除去することができなかった。

【解決手段】 マイクロホン指向性合成手段と2入力音声検出手段と適応フィルタ手段によって、実騒音環境および反射音場の下でも主信号と雑音参照信号を安定に求め、主信号と雑音参照信号と適応フィルタ係数を用いて、反射音による周波数特性歪の除去処理と非定常雑音抑圧処理を行い、小型でありながら超指向性を実現、また収音方向や収音角度範囲を制御可能にする。

【選択図】 図10

出願人履歴情報

識別番号

[000005821]

1. 変更年月日

1990年 8月28日

[変更理由]

新規登録

住 所

大阪府門真市大字門真1006番地

氏 名

松下電器産業株式会社